# SVAZARM v roce 1983

Svaz pro spolupráci s armádou jako vydavatel Amatérského radia i organizace rozvíjející činnosti v elektronice vstoupí do roku 1983 s úsilím završit úkoly uložené VI. sjezdem Svazarmu z roku 1978. Půjde o rozhodný nástup ke zkvalitnění vnitřního života organizace ve smyslu závěrů 9. zasedání ÚV Svazarmu a cílevědomé prohlubování podílu Svazarmu na polytechnické výchově i zkvalitňování branně technické činnosti podle závěrů 10. zasedání ÚV Svazarmu, která se uskutečnila v roce 1982.

Předsjezdová aktivita a iniciativa svazarmovců bude orientována do těchto hlavních oblastí činnosti:

První tvoří samotná předsjezdová kampaň, v které svazarmovci zhodnotí, jak se jim podařilo splnit závěry VI. sjezdu Svazarmu, jakým způsobem naplňují základní organizace Svazarmu svůj program, stanovený pro zájmovou brannou činnost především koncepcemi jednotlivých odborností. Předsjezdová kampaň bude jistě příležitostí pro odhalování rezerv v zájmových branných činnostech v elektronice i v celkovém prohlubování společenské funkce Svazarmu, bude příležitostí k ocenění stovek obětavých dobrovolných funkcionářů i k efektivnějšímu ro-

zestavení sil, schopností a zkušeností aktivu organizace.

Na výročních členských besedách hi-fiklubů i radioklubů, které předcházejí výročním členským schůzím ZO Svazarmu, půjde především o náročné zhodnocení stupně realizace koncepce rozvoje elektroakustiky a videotechniky, příp. koncepce rozvoje radioamatérství, o hledání příčin, proč se dosud v mnoha klubech nenaplňují koncepce komplexně jako ucelený program vyjadřující rovnováhu v plnění společenských potřeb i v uspokojování individuálních zájmů. Okresní a krajské aktivy odborností élekkteré předcházejí okresním a krajským konferencím Svazarmu, budou orientovat pozornost na to, jaké politické, metodické, odborné, kádrové a materiálové podmínky vytvářely pro rozvoj radioamatérství i elektroakustiky a videotechniky, v čem jsou příčiny až dosud neuspokojivého masového nárůstu radioklubů a hifiklubů i počtu v nich zapojených členů. Tak posoudí účinnost řízení svazarmovských činností v elektronice, připraví půdu pro kvalitu jejich rozvoje i efektivnost jejich působení v rámci jediných společných metodickoodborných orgánů svazarmovské elektroniky.

V druhé oblasti bude činnost Svazu pro spolupráci s armádou zaměřena na splnění požadavků pro ozbrojené síly. Svazarmovcům, zabývajícím se elektronikou, půjde o konkrétní pomoc ve výcviku branců, kde je elektronika jedním z hlavních oborů, i o efektivnější využívání audiovizuální a výpočetní techniky při modernizaci učebně výcvikové základny branné přípravy i civilní obrany tak, jak stanovilo 5. zasedání ÚV Svazarmu.

Třetí oblast činnosti Svazarmu v roce 1983 se týká rozvoje zájmové branné činnosti, túdíž i rozvoje radioamatérství, elektroakustiky a videotechniky. Půjde především o důslednější naplňování příjatých koncepcí jednotlivých odborností tak, aby obsah činností ještě více přispíval k branné připravenosti občanů, zejména mládeže, k profesní orientaci mládeže a její orientaci na moderní techniku. Tento úkol se musí stát věcí především všech základních organizací a okresních výborů Svazarmu. Hlavní nároky na změny myšlení v řídící práci budou položeny na pochopení významu podílu Svazarmu na polytechnické a odborně technické výchově mládeže a pracujících při naplňování potřeb obrany země i pomoci Svazarmu národnímu hospodářství. To předpokládá zvyšovat organizovanost ve svazarmovské elektronice, rozvíjet technickou tvořivost, i další rozvoj radioamatérského provozu i radioamatérských sportů a audiovi-

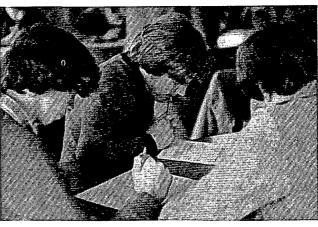
Intenzívněji bude svazarmovská organizace pokračovat ve výstavbě kabinetů elektroniky a v rozvoji středisek pro využívání školních mikropočítačových systémů.

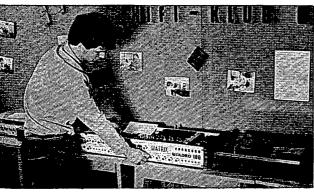
Ve smyslu závěrů VI. sjezdu Svazarmu se požaduje, aby alespoň 90 % základních organizací zabývajících se elektronikou ustavilo a pečovalo o vlastní oddíl anebo kroužek mládeže do 15 let a ale-



Radiokluby a hifikluby ZO Svazarmu vycházejí ve své činnosti z velkého zájmu mládeže o elektroniku

Předpokladem rozvoje zájmové činnosti v elektronice jsou rozsáhlé znalosti oboru. Ty se ověřují při soutěžích i školeních pomocí testů





Polytechnická výchova ve Svazarmu je završena samostatnou konstruktérskou činností, představovanou veřejnosti při radioamatérských technických soutěžích a přehlídkách Hifi-Ama



Technická tvořivost na nejvyšším stupni má charakter zlepšovatelského a novátorského hnutí. Na snímku přístroj pro měření teploty kontaktů elektrických vedení z všesvazové výstavy sovětských amatérů

spoň 10 % těchto základních organizací provozovalo kroužek mládeže středoškolského věku.

Dosavadní neprůkazné výsledky v masovém rozvoji zájmové branné činnosti vyžadují zvýšit počet radioklubů a hifiklubů alespoň o 20 % a v nich organizovaných členů alespoň o 30 %.

Ústřední výbor Svazarmu předpokládá, že dalšímu rozvoji elektroniky ve Svazarmu pomůže především zobecnění zkušeností z práce s dětmi s cílem sjednocovat jeho obsah nejen uvnitř Svazarmu, ale i ve spolupráci s domy pionýrů a mládeže, pionýrskými skupinami a kroužky základních škol, stejně pak s mládeží středoškolského věku ve spolupráci se Socialistickým svazem mládeže a resortem školství

Radikální změny se budou připravovat v oblasti technických soutěží v elektronice, tedy technických soutěží radioamatérů, přehlídek Hifi-Ama, konkursů vyhlašovaných Amatérským radiem, tématických úkolů vyhlašovaných ÚV Svazarmu a doufejme – i dalších organizací. Půjde o vytvoření jednotného systému technické tvořivosti v elektronice tak, aby umožnil účinněji naplňovat nápady svazarmovských i dalších konstruktérů ve prospěch materiálně technické základny Švazarmu i rozvoje národního hospodářství. Nemalé zkušenosti z této aktivity lze využít nejen z našich soutěží, ale i sovětských přehlídek technické tvořivosti v elektronice.

Svazarmovcům půjde v zájmové branné činnosti v elektronice o růst kvality vlastní činnosti. O zlepšení podmínek pro radioamatérské vysílání, o větší počet mládeže v kolektivních stanicích. Půjde o cílevědomost ve zvládnutí základů elektroniky větším počtem dětí a mladých lidí, o zvyšování kvality technické tvořivosti a její další orientaci na zlepšovatelské a novátorské hnutí. Jejich snaha bude

orientována nejen na pronikání číslicové techniky do radioamatérství a elektro-akustiky, ale o vytvoření podmínek pro to, aby se zájmová činnost ve výpočtové technice v základních organizacích Svazarmu nikoli jen proklamativně, ale skutečně rozvinula.

Politickovýchovná práce jako čtvrtá oblast činnosti Svazarmu ve sjezdovém roce 1983 bude zaměřena na upevňování branného vědomí členů organizace, na nedělitelné prostoupení ideové a odborné činnosti v radioamatérském vysílání i v radioamatérských sportech a v neposlední řadě na účinnějším podílu audiovizuální tvorby na politickovýchovné práci i odvýcvikové činnosti. Pozornost ideově výchovné a masově politické činnosti svázarmovců v předsjezdové kampani bude orientována k významným historickým mezníkům, jakými jsou 35. výročí Vítězného února, 65. výročí vzniku Sovětské armády, 40. výročí bitvy u Soko-lova, 45. výročí mnichovské zrady, 40. výročí Smlouvy o přátelství, vzájemné pomoci a poválečné spolupráci mezi Česoslovenskem a Sovětským svazem.

Pro upevnění vnitřního života základních organizací a jejich hifiklubů a radioklubů budou mít inspirující význam závěry 9. zasedání ÚV Svazarmu. Zvlášť závažným úkolem, jehož správné pochopení bude třeba v předsjezdové kampani objasňovat, bude integrace v metodickoodborném řízení svazarmovské elektroniky.

Ústřední výbor Svazarmu má mimořádný zájem, aby se i nadále rozvíjela co nejplnější a nejhodnotnější činnost radioklubů a hifiklubů podle koncepcí rozvoje, které jim na základě zkušeností z činností základních organizací byly stanoveny. Na druhé straně je přesvědčen, že co nejrozmanitější činnost klubů a kroužků základních organizací by měla být řízena společnými okresními, krajskými,

> Svazarmovské hifikluby pomáhají zabezpečit branně sportovní činnost i masově politickou práci například zvukovou technikou

republikovými radami elektroniky včetně rady ústřední. Půjde však všem o to, aby v radách byli především takoví funkcionáři, kteří dokáží metodickoodborně řídit všechny stávající i budoucí svazarmovské činnosti v elektronice a kteří nebudou zjednodušovat řízení jen na svou osobní zálibu. V mnohém v tomto směru může pomoci přimknout se k oborovým závodům a ústavům, kde se již vztah ke společnému elektrotechnickému resortu postupně vytváří.

Pravda, jak je již uvedeno výše, jednota metodickoodborného řízení svazarmovské elektroniky neznamená – a ani nesmí znamenat – sloučení činností v základních organizacích, ale další podporu jejich přitažlivosti a pestrosti, hlavně pro mládež. Tedy jednota řízení svazarmovské činnosti v elektronice a rozmanitost činnosti ZO Svazarmu a jejich klubů a kroužků, ať již jsou to radiokluby, hlíkluby, kluby výpočetní techniky atd. Nikdo nemá zájem nutit radioamatéra-vysílače k audiovizuální tvorbě a naopak. Máme však zájem nabídnout pestrou činnost v elektronice pod jednotným metodickoodborným řízením nejen stávajícím členům, ale i dalším zájemcům o elektroniku, kterých jsou tisíce i mezi našimi čtenáři.

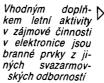
Svaz pro spolupráci s armádou má mimořádný zájem, aby v roce 1983 uskutečnil výrazný krok k dosažení optimálního sladění potřeb pro rozvoj hnutí a splnění hlavních úkolů s ekonomickými možnostmi a celospolečenskými potřebami. K tomu bude hledat možnosti účelnějšího využívání vlastních zdrojů, rozvine činnost krajských kabinetů elektroniky, bude preferovat práci s mládeží a využije zlepšených podmínek pro rozvoj spolupráce s resorty federálního ministerstva elektrotechnického průmyslu, federálního ministerstva spojů a dalšími hospodářskými a společenskými organizacemi.

Svazarm jako organizace rozvíjející činnost v radioamatérství, elektroakustice, videotechnice a dalších elektronických zájmových činnostech i jako vydavatel našeho časopisu stanovú v roce 1983 program pro širší, pestřejší a kvalitnější uspokojování zálib našich čtenářů. K jejich prospěchu i pro rozvoj společnosti.

Vladimír Gazda









Nejmasovějším z radioamatérských branných sportů je rádiový orientační běh, který má navíc velmi dobrý vliv na rozvoj fyzické zdatnosti mládeže



Jedním z nejvhodnějších prostředků, jak získávat zájemce o radiotechniku a elektroniku již mezi dětmi, jsou radioamatérské branné sporty. Na snímku záběr z disciplíny sportovní telegrafie

# PŘIJĎTE SE PODÍVAT

Podle výsledků čtenářského průzkumu z roku 1976 není většina čtenářů AR, jehož vydavatelem je ÚV Svazarmu, členy naší branné organizace. O co všechno přicházejí a jak mohou svým vstupem do Svazarmu svoji radioamatérskou činnost obohatit, o tom se můžete dočíst na těchto stranách.

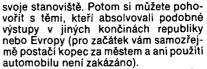
Radioamatérské branné sporty mají u nás ve Svazu pro spolupráci s armádou dlouholetou tradici a dobře propracovaný a fungující systém soutěží. Jejich půvab spočívá v tom, že kromě vyžití konstruktérského je jejich součástí pohyb v přírodě, na zdravém vzduchu a že přinášejí vzrušující pocity závodníka, případně uspokojení vítěze. Všechny uvedené klady radioamatérských branných sportů přitahují do řad svazarmovských radioamatérů hlavně mládež, ale zkusit si je třeba zcela nezávazně - může každý radioamatér bez ohledu na věk.

Vysílání na KV a VKV

má mezi radioamatérskými sporty nejdelší tradici (sahající do 20. let), i když se označení "sport" dlouho pro tuto činnost nepoužívalo. Je a asi zůstane u nás i ve světě nejrozšířenějším radioamatérským sportem. Konstruktérská činnost, orientovaná hlavně na vysílací a přijímací techniku, je doplňována požadavky na provozně-operátorskou zručnost a jazykové znalosti. Cílem radioamatérů vysílačů a jejich konstruktérské práce je navazování spojení s jinými radioamatérskými stanicemi na celém světě - radiotelegraficky,

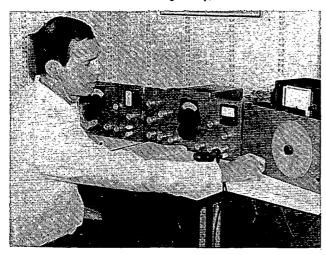
Že jsme nějak zamluvili slíbený pohyb na čerstvém vzduchu? Nikoliv. nezbytný hlavně pro vyznavače velmi krátkých vin, které vzhledem k přímočarému způsobu šíření prostorem vyžadují, aby byly vysílací stanice umístěny co nejvýše. V praxi to znamená vyšplhat se s celým vysílacím a přijímacím zařízením, s akúmulátory, s anténou, s potravinami atd. v ruksakú třeba na Králický Sněžník nebo i na Gerlachovku a tam zbudovat

Miroslav Matuška, OK2PEE, syn populárního Františka Matušky, OK2PAF. Jejich amatérská vysílací a přijímací zařízení jsou per-fektní jak po stránce konstrukční, tak i designem



Sportovní měření sil mezi radioamatéry vysílači na KV i VKV má stejné zásady, jako v jiných sportech: kdo více a kdo rychleji. Soutěže jsou pořádány mezinárodní radioamatérskou organizací IARU (International Amateur Radio Union) nebo národními radioamatérskými organizacemi a jejich orgány (v nášem případě tedy ústředním radioklubem Svazarmu ČSSR) a jejich účelem je zpra-





Vysílání na krát-kých vlnách. RNDr. Václav Všetečka. CSc., s volací značkou OK1ADM navázal jako první československý dioamatér spojení se všemi zeměmi světa s vysílačem i přijímačem vlastní konstrukce

vidla v předem určené časové lhůtě navázat co největší počet spojení s jinými radioamatérskými stanicemi. Co si představit pod pojmy "co největší počet spoje-ní" nebo "předem určená časová lhůta"? Tak například 2500 spojení navázaných za dobu 48 hodin, což je výsledek jednoho z našich nejlepších závodníků na krátkých vlnách Jiřího Krále, OK2RZ, z Ostravy, který znamenal v mezinárodní soutěži CQ WW DX contest v roce 1979 první místo v evropském hodnocení.

Z radioamatérského vysílání a jeho nejstarší modifikace - radiotelegráfie - se počátkem 50. let vydělil další radioama-

térský branný sport

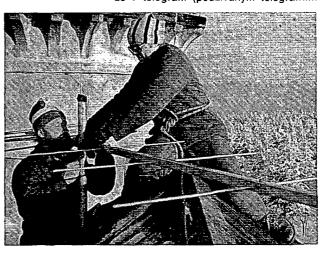
#### sportovní telegrafie.

dříve nazývaná rychlotelegrafie. Soutětelegrafii (používaným telegrafním

radiotelefonicky, radiodálnopisem i pomocí televizního obrazu. Za tím účelem mají radioamatéři přiděleny Mezinárodní telekomunikační unií (ITU – International Telecommunication Union) kmitočtové úseky, v nichž panuje téměř nepřetržitý čilý provoz. Podle toho, jakých vlnových délek radioamatéři k navazování spojení využívají, se rozdělují na příznivce krátkých nebo velmi krátkých vln.

Z psychologického hlediska má sportovní stránka amatérského vysílání hodně společného se sportovním rybářstvím. Analogie je nabíledni. Však také některé slangové výrazy jsou pro oba obory společně: ulovit štiku stejně jako ulovit vzácnou stanici, zabrat na návnadu podobně jako na volání CQ a v poslední době také klepnout třebas Japonce stejně jako klepnout kapra.

Stavba antén pro radioamatérské vysílání vyžaduje také určitoú odvahy. Tato anténa je určena pro pásmo VKV MHz a chystají si ji na střeše hotelu na Klínovci ing. Jaro-Vondráček, OK1ADS, (vlevo) a ing. Ivan Matys, OK1DIM, z praž-ského radioklubu Smaragd, OK1KRG





Otec a trenér Jan Matoška, OK1IB, a syn Pavel, OL3BAQ, držitel dalšího čs. rekordu ve sportovní telegrafii v disciplíně klíčování čislic na rychlost (výkon 260 PARIS, tj. asi 145 číslic za minutu)

kódem je výhradně mezinárodní telegrafní abecedá, běžně - ale nepřesně nazývaná Morseova abeceda) byly sice pořádány už před druhou světovou válkou, ále tehdy nikoliv pro radioamatéry, nýbrž především pro pracovníky poštovních úřadů. Po vzniku Svazu pro spolupráci s armádou a podle příkladu SSSR se u nás začaly v 50. letech objevovat snahy o organizaci soutěží v sálové telegrafii pro radioamatéry. Její hlavní význam spočívá v tom, že vede každého ke snaze o neustálé zlepšování znalosti a umění telegrafie a tak přispívá k provoz-ní zručnosti všech radiooperátorů, ať už civilních, vojenských nebo amatérských. Sportovní telegrafie je sportem, provozovaným v místnosti a v naprostém tichu. To proto, že musí být vytvořeny pokud možno ideální podmínky k vrcholným výkonům telegrafistů. Soutěží se v klíčování (vysílání) na rychlost, v příjmu na rychlost se zápisem rukou a v klíčování a příjmu na přesnost.

#### Rádiový orientační běh

měl původně malebné, výstižné a vtipné označení hon na lišku. Nezdálo se však dosti důstojné, a proto byl zaveden oficiální název ARDF (Amateur Radio Direction Finding), do češtiny přeložený jako ROB (rádiový orientační běh). Od té doby už v lese neběhají liškaři, nýbrž rádioví orientační běžci a všichni dohromady máme problémy s terminologií.

Což však nic neubírá na kráse tomuto sportu. Jeho princip je zdánlivě velmi jednoduchý: zaměřit a vyhledat pomocí radiopřijímače několik (zpravidla 3 až 5) ve volné přírodě ukrytých vysílačů, pracujících v jednominutových intervalech v těchže kmitočtových pásmech, jaká používají radioamatéři vysílači (80 metrů a 2 metry, tj. 3,5 MHz a 145 MHz). Ve skutečnosti to úkol tak jednoduchý není:

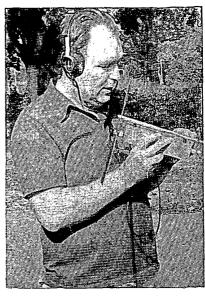


Podporučice ČSLA Mária Farbiaková je desetinásobnou mistryní ČSSR ve sportovní telegrafii a držitelkou dvou současných čs. rekordů: v příjmu písmen výkonem 250 PARIS (asi 210 písmen za minutu) a v příjmu číslic výkonem 360 PARIS (tj. asi 200 číslic za minutu)

Díky rozvětvenému systému soutěží v telegrafii u nás může kouzlo soutěže v telegrafii zkusit každý – i ten, kdo se za rychlotelegrafistu nepovažuje. Na místních, okresních nebo i krajských přeborech se výkonnost a tedy i rychlosti pohybují v mezích norem "běžných radioamatérů-provozářů". Při mistrovství a mezinárodních soutěžích jsou pak přijímané a vysílané rychlosti už vyšší a nejlepší světoví telegrafisté dokáží v krátkém časovém intervalu (zpravidla 1 minuta) překonat co do telegrafní rychlosti i běžný (50 Bd) dálnopisný stroj.

Sportovní telegrafie je z radioamatérských sportů nejméně náročná na technické vybavení závodníka – stačí telegrafní klič (může být i obyčejný ruční), sluchátka, papír a tužka. Telegrafní abecedu se však nejprve naučte při radioamatérském provozu – je to osvědčený postup. přístroj, který musíte objevit, má totiž rozměry přibližně  $40 \times 25 \times 10$  cm a je například ukryt v dutině stromu, mezi kořeny nebo zahrabán v listí. Pokud tedy pocity radioamatéra-vysílače připomínají pocity rybáře v akci, rádiový orientační běžec (liškař) nám může někdy z tohoto hlediska připomínat lovce lanýžů.

Miniaturizace v elektronice je jednou z příčin, proč se rádiový orientační běh těší u nás i ve světě značné oblibě. (ROB jako jediný z radioamatérských branných sportů má svoje pravidelné mistrovství světa). Přijímač, využívající integrovaných obvodů nebo tranzistorů, vážící pouze několik desítek dekagramů, není pro závodníka nepohodlnou zátěží, nýbrž dobře ovladatelným sportovním nářadím. Je-li pro někoho přijímač vlastní konstrukce z nejrůznějších důvodů nedostupný, nevadí. Velmi dobré přijímače pro ROB



Snad největší zásluhu na tom, že ČSSR patří v ROB ke světové špičce, má Karel Souček, OK2VH, který zprvu jako závodník, později jako funkcionář a státní trenér zasvětil "lišce" prakticky celý život



Na prvním mistrovství světa v ROB v roce 1980 v Polsku reprezentovala v kategorii žen ČSSR Marta Ďurcová z radioklubu Svazarmu OK3KSQ (Kysucké Nové Mesto)

vyrábí podnik Radiotechnika ÚV Svazarmu a jsou k dostání v prodejně radioamatérských potřeb v Praze, Budečská ulice č. 7.

Také ROB má stejně jako telegrafie, moderní víceboj telegrafistů i soutěže v radiotechnické činnosti zaběhnutý postupový systém soutěží od místních přeborů až po mistrovství ČSSR. Délky tratí při ROB se pohybují od 2 do 7 km podle věku a pohlaví závodníka, podle stupně

néry a na technické zabezpečení má nejvíce potíží s rozšiřováním masové základny.) Narozdíl od doposud uvedených radioamatérských branných sportů je víceboj výsadou socialistických zemí a v ČSSR je poskytována jeho rozvoji velká podpora. Roli popelky si totiž nezaslouží – jednak pro jeho mimořádný význam pro brannou výchovu mládeže, jednak proto, že umožňuje skutečně všestranný sportovní růst a sportovní vyžití.

Radiotechnické soutěže

technických znalostí radioamatérů a for-

mou soutěží je srovnat a hodnotit. I pro

radiotechnické soutěže platí postupový

soutěžní systém a výkonnostní třídy jako

v ostatních radioamatérských sportech, přestože označení "sport" zde není zcela

výstižné. Radiotechnické soutěže připo-

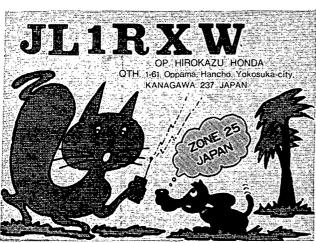
mínají spíše fyzikální olympiády nebo

soutěže technické tvořivosti a jsou určeny

především pro radioamatéry, specializují-

Jejich posláním je zvyšovat úroveň

Jednotlivé radioamatérské disciplíny mají k sobě samozřejmě velmi blízko. Například Hirokazu Honda, JL1RXW, z Japonska potvrzuje spojení, která naváže, QSL lístkem, propagujícím rádiový orientační běh



soutěže a podle náročnosti terénu. Tato čísla ovšem udávají délku trati při optimálně zvoleném postupu (pořadí vyhledání vysílačů), proto nebuďte překvapeni, až zjistíte při prvních pokusech na tratích ROB, že jste naběhali dvakrát tolik. Napak – buďte potěšeni, že jste dvojnásob prospěli svému tělu a svému zdraví.

#### Moderní víceboj telegrafistů

rovněž není původním názvem tohoto sportu. Původně radioamatérský víceboj,



Moderní víceboj telegrafistů, disciplína práce na stanici (trénink). Vlevo Lenka Uhrová, 0L6BDJ (Třebíč), vpravo Radka Palatická, OL6BEL (Bystřice n/P)

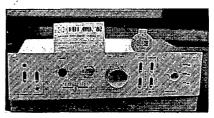
pak RTO contest, nakonec – od roku 1974 – moderní víceboj telegrafistů (MVT). Jak se měnily názvy, měnily se částečně i disciplíny víceboje. Dnes zahrnuje MVT celkem šest disciplín: vysílání ručním telegrafním klíčem, příjem telegrafní abecedy, práce s radiostanicí v terénu, orientační běh (nikoliv rádiový orientační běh, nýbrž klasický orientační běh s mapou a busolou), střelbu a hod granátem na cíl. Je tedy v každém případě nejvšestrannějším a na schopnosti, čas i vybavení závodníka nejnáročnějším branným radioamatérským sportem. Právě proto bývá někdy nazýván "královnou radioamatérských sportů". (Na druhé straně pesimisté nazývají MVT popelkou, protože právě kvůli mimořádné náročnosti na závodníky i tre-

cí se na konstruktérskou činnost, kterých je mezi našimi čtenáři asi většina. Počty účastníků na soutěžích nižších stupňů tomu však zcela neodpovídají - v řadě okresů se na tuto formu branně technické činnosti zapomíná a je na okresních radách radioamatérství při každém OV Svazarmu, aby situaci napravily (když budeme důslední, zjistíme, že mnohé OV Svazarmu nepořádají okresní přebory také v ostatních radioamatérských disciplínách). Radiotechnické soutěže totiž mohou získat pro práci ve Svazarmu velké množství hlavně mladých lidí (kategorie A – pro konstruktéry nad 18 let – je sice pravidelně vypisována, ale dospělí konstruktéři narozdíl od mládeže mají před soutěžemi v tomto oboru asi větší ostych).

Kromě toho, že účastník radiotechnické soutěže předloží odborné porotě k posouzení některý ze svých radiotechnických výrobků a že absolvuje teoretický test z radiotechniky, je jeho úkolem z materiálu dodaného pořadatelem zkonstruovat předepsaný (podle stupně soutěže a věku účastníka jednoduchý nebo složitější) radiotechnický přístroj, který se po skončení soutěže stává majetkem účastníka. Při okresních přeborech se jedná třeba o tranzistorový multivibrátor, z přeboru republiky si už můžete domů odvězt například jednoduchý rádiový přijímač, což je motiv jistě dostatečně přitažlivý.

#### Hifi-Ama

je označení soutěžních přehlídek, pořádaných technickým odborem oddělení elektroniky ÚV Svazarmu a určených pro konstruktéry, zabývající se především nízkofrekvenční elektronikou. Byť je název trochu neslovanský (Hifi – high fidelity, Ama – amatérský), vžil se u nás a nejen to – soutěžní přehlídky Hifi-Ama si získaly



Snímek ze středoslovenské krajské soutěže Hifi-Ama. Amatérská konstrukce zesilovače SA2020 HIFI autora Pavla Kvetana získala v letošním roce zlatou visačku a postoupila do celostátního kola Hifi-Ama

v posledních letech velkou popularitu, protože - málo platné - dobrý gramofon či magnetofon je pro návštěvníka výstavy rozhodně přitážlivější než všechny tý transceivery, transvertory a el-bugy, pusobící na laika odpudivě už svým názvem, které nabízejí k prohlídce veřejnosti při příležitostech různých sympozií, výstav a setkání radioamatéři – vysílači. Abychom však nepodporovali někde vžitou zúženou představu o práci našich hifiklubů Svazarmu: jejich poslání i poslání soutěžních přehlídek Hifi-Ama je mnohem širší. Hifikluby Svazarmu se soustřeďují kromě specializované branně technické činnosti v oblasti elektroakustiky a videotechniky také na polytechnickou výchovu veřejnosti, masově politickou práci a na služby z oblasti elektroakustiky a videotechniky (technické i programové) pro veřejnosť. Na soutěžních přehlídkách Hifi-Amá jsou potom exponáty hodnoceny v několika kategoriích podle věku konstruktérů a podle zaměření a poslání elektronického výrobku. Nejen tedy konstrukce využitelné v oblasti elektroakustiky a video-techniky, nýbrž také přijaté zlepšovací návrhy z jiných oblastí elektroniky, elektrotechnické projekty, stavebnice pro vý-uku elektroniky, didaktické elektronické pomůcky a další.

Zkrátka v hifiklubech a radioklubech Svazarmu může najít své uplatnění a obohacení své zájmové činnosti každý. Náš výčet – i když třístránkový – je jen stručný a zdaleka ne úplný. Podrobnosti každému ochotně sdělí členové každého radioklubu nebo hifiklubu nebo pracovníci okresního výboru Svazarmu ve vašem okresním městě. Přijďte se podívat!

dva



Členové klubu digitální techniky ZO Svazarmu Příbram. Zleva stojící: ing. J. Koš, ing. P. Prause, ing. Z. Říha, ing. J. Brejška; zleva sedící: M. Zábranský, F. Horáček, ing. J. Fárka



Členové stanice mladých elektroniků se pod vedením F. Horáčka (v pozadí) učí programovat na mikropočítači 8080

# Dobrý příklad z příbrami

"Mirku, báze je šluslá na zem. Vypni zdroj a dej mi novou káefku. Podívej, tady máš studeňák. Dávej si na tom pájení víc záležet. Tak, a ještě připojíme kolektor, no a můžeš to zapnout."

"Jé, ono to vážně jde, a já jsem se s tím tolik natrápil."

Třináct hlav se sklání nad destičkou plošného spoje se zapojením blikače. Mirek předvádí svoji první konstrukci. Trochu se nepovedla, ale napoprvé se to promíjí. Vedoucí Stanice mladých elektroniků ing. Petr Prause OK1 DPX, si ale ví rady, jak povzbudit své mladé kolegy. Vždyť mládež vede už dvanáct let. V dobách vzniku radiokroužku se ještě učili zapojovat elektronky, ale dnes?

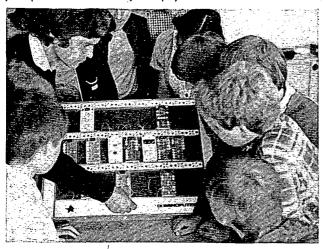
"Víte já jsem si dlouho říkal, že by se mělo pro děti, které mají zájem o radiotechniku, něco udělat. Je sice pravda, že mohou pracovat v radioklubech při kolektivních stanicích, ale na základních školach je radiokroužků zatím málo. Byl jsem tehdy vyzván ke spolupráci ředitelstvím 3. ZDŠ v Příbrami a tak vlastně vznikl ten první, tehdy ještě radiotechnický kroužek. Později jsme začali spolupracovat s radioklubem mladých OK10FA. Stavěli jsme jednoduché přijímače a zaměřovali se hlavně na radiotechniku. S postupem času jsme však přecházeli spolu s rozvojem počítačové techniky od přijímačů

k zapojování logických obvodů, sestavování jednoduchých programů a vůbec k celé digitální technice. V mém zaměstnání je řada schopných elektroniků, které se mi podařilo zapojit do práce s mládeží.

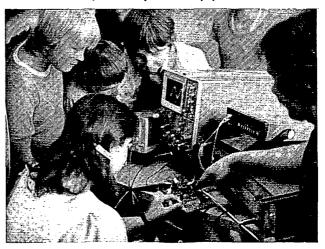
A tak vlastně vznikl pod okresním výborem Svazarmu klub zabývající se pouze digitální technikou. V současné době máme asi 25 členů nejrůznějších profesí od zedníka až po inženýry. Podařilo se nám vzbudit zájem nejen dětí školního věku, ale i středoškoláků a dospělých. Ve spolupráci s Domem pionýrů a mládeže v Příbrami byla v červnu 1982 ustavena Stanice mladých elektroniků, kam pravidelně chodí asi 30 dětí. Scházíme se v místnostech domu pionýrů a do roka snad dostaneme samostatnou buňku, což by bylo pro nás ideální. Patronát nad stanicí má několik organizací. Je to jednak ODPM, pak náš podnik VZUP a také OV Svazarmu. Klub digitální techniky poskytuje své členy pro vedení jednotlivých kroužků Stanice mladých techniků. Třeba student elektrotechnické fakulty

ČVUT Karel Hlaváč, začínal před řadou let v mém kroužku. Elektrotechnice zůstal věrný a tak nejen, že si ji vybral za své povolání, ale pomáhá i s vedením dětí. Scházíme se třikrát v týdnu a to vždy jiná věková skupina dětí. První kroužek nejmladších zájemců je ve věku asi 8-10 let. Pionýři si zde osvojují populární formou základy elektrotechniky, učí se pájet, staví si jednoduché přístroje a jde hlavně o získání manuální zručnosti. Ve druhém kroužku jsou děti ve věku od 10 do 15 let. Učí se základům elektroniky, staví si řadu složitějších přístrojů a zapojení. Učí se také již programovat. Třetí kroužek, který vedou Oldřich Habada a ing. Hynek Bakstein se věnuje výuce programování a konstrukci digitálních přístrojů a osobních mikropočítačů.

Máme již zaběhnutou praxi, že naši členové (jak členové klubu digitální techniky, tak i Stanice mladých elektroniků) jezdí jednou týdně na naše pracoviště, kde se jim věnují kolegové – elektronici a učí je základům programování a digitální techniky přímo na počítačích. Můžeme také pro výuku používat modelové pracoviště tzv. Dominoputer. Je to vlastně deska rozměrů asi metr krát metr a na ní se propojují kablíky jednotlivé integrované obvody. Lze si tedy rychle ověřit libovolné

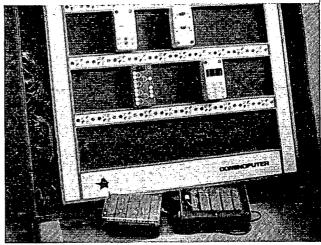


M. Zábranský vysvětluje na demonstračním panelu "Dominoputer" základy digitální techniky



V kroužku pracují i dívky. Pavlína Glosová se pod vedením ing. Jindry Koše seznamuje se základy elektronických zapojení





K továrně vyrobenému demonstračnímu panelu "Dominoputer" si v kroužku digitální techniky vyrobili dva menší "kolegy" – "Minidominoputer" (vpravo) a "Digiboy" (vlevo)

Malá výstavka prací mladých elektroniků. Petr Sloup (druhý zleva) postavil elektronický hudební nástroj a Libor Hlaváč (se sluchátky) předvádí svůj hledač kovových předmětů

zapojení. Naši členové klubu digitální techniky postavili ještě dva menší "bratříčky". Minidominoputer, který je rozměrů asi 30 × 20 cm a nejmenší je Digi Boy, který má pouze 15 × 10 cm. Ovšem se snížením velikosti nikterak neutrpělo množství ověřovaných zapojení."
Fakta, fakta, fakta. Říkají, že to v pří-

Fakta, fakta, takta. Rikaji, že to v pribramském klubu digitální techniky dělají dobře. Zatím jsou však skryty desítky hodin práce vedoucích. Úspěchy, kterých dosahují, nejsou tedy náhodné. A proto není divu, že exponáty jejich členů se dostaly až na celostátní přehlídku Zenit do Ostravy. V okresním kole soutěže Technické tvořivosti pionýrů měli 20 exponátů, mezi nimiž byly zkoušečky diod a tranzistorů, elektronická zkušební deska, středovlnný přijímač, hra elektronické bludiště a jiné. To byli ti nejmenší. Starší vystavovali logické zkoušečky, hledač kovových předmětů, univerzální generátor, zkušební desku se zdroji. Do krajského kola postoupilo šest exponátů a na výstavu Zenit čtyři. Bylo to elektronické bludiště Petra Nepraše (11 let), logická zkoušečka Petra Koudely (11 let), síťový zdroj, který je kolektivním výrobkem kroužku a středovlnný přijímač s předvolbou tří stanic Petra Prauseho (10 let). A ocenění? Stabilizovaný zdroj dostal 3. cenu a středovlnný přijímač čestné uznání. A to je ve velké konkurenci výrobků pionýrské expozice velký úspěch.

Ale nejen výstavy. Při návštěvě na schůzce kroužku mne seznámili i s plány do budoucna. Nedávno totiž dostali vyřazené díly počítačů a tak se hned dali do

práce a chtějí některé části oživit a využívat jich pro výrobu v kroužku. Staví si také sami vlastní mikropočítače. Zatím čtyři kusy. A dál? Kdo ví. A ještě s jednou výbornou věcí jsem se setkal. Obyčejný svazek rozmnožených materiálů s názvem Lexikon mladého elektronika. Autoři ing. P. Prause a O. Habada. Uvnitř vše, co mladý elektronik potřebuje - v kostce. Od základů elektrotechniky, vysvětlení činnosti některých integrovaných obvodů, přes digitální techniku, zapojení mikropočítačů, programování v jazyce Basic až ke kapitolám z radiotechniky, amatérského vysílání, radioamatérským zkratkám a stavebním návodům. Nechybí ani seznam prodejen elektro nejen u nás, ale i v NDR, SSSR a v Maďarskú.

A závěr? Snad jen slova vedoucího ... Stanice mladých elektroniků: "Jsme rádi, že se nám práce s mládeží daří; je to zásluha obětavých lidí, kolegů, kteří nelitují volného času. Díky dobrým organizačním schopnostem předsedy Klubu digitální techniky ing. Josefa Fárky se nám již mnohé podařilo. Zbývá než si přát velký zájem dětí a také bychom chtěli rozšířit spolupráci s jinými kroužky stejného zaměření. Elektronika je nejen zajímavý, ale i z hlediska národního hospodářství životně důležitý obor. A my chceme trochu přispět k jeho rozvoji a hlavně k jeho popularizaci mezi mládeží.

Stanislav ČĺŽEK

## Soutěže a ankety časopisu AR v roce 1983

K třem již tradičním soutěžím a anketám, vyhlašovaným časopisem AR – Konkursu AR, Anketě o 3 nejlepší články roku a dopisovatelské soutěži Napište to do novin – přibude v roce 1983 ještě jedna soutěž, určená pro čtenáře, zabývající se výpočetní technikou a jejím programováním.

Na všechny soutěže vás budeme v průběhu roku upozorňovat, avšak abyste mohli už nyní přemýšlet zcela konkrétně o účasti v některé z nich, uvádíme jejich stručné charakteristiky:

Konkurs AR o nejlepší a nejzajímavější amatérské konstrukce elektronických přistrojů pořádá redakce AR ve spolupráci s pobočkou ČSVTS elektrotechnické fakulty ČVUT v Praze. Cílem konkursu je podporovat konstruktérskou činnost a získávat pro naše čtenáře prostřednictvím časopisu AR hodnotné konstrukční

návody. Uzávěrka konkursu je každoročně v září, přihláška musí obsahovat technické údaje o vašem amatérském výrobku, podrobný popis zapojení, schéma zapojení, nákresy desek s plošnými spoji atd. Přihlašujte pouze konstrukce, které ještě nebyly v ČSSR publikovány a v nichž jsou použity výhradně součástky, dostupné na našem trhu. Nejlepší konstrukce získávají finanční odměnu.

Anketa o 3 nejlepší články roku má za úkol odměnit nejoblíbenější dopisovatele AR a zjistit, co se vám v AR nejvíce líbí. Vždy v AR č. 12 je otištěn slosovatelný kupón, který vyplňte, vystřihněte a odešlete na naši adresu do redakce. Články, které získají nejvíce čtenářských hlasů, jsou odměněny, a kupóny všech účastníků ankety jsou slosovány a výherci rovněž odměnění.

Napište to do novin – soutěž ke Dni tisku, rozhlasu a televize, jejímž posláním je propagovat činnost radioklubů a hifiklubů Svazarmu v neradioamatérském tisku a mezi širokou veřejností. Nejaktivnější a nejlepší přispěvatelé do našich novin a časopisů (kromě časopisů AR a RZ) jsou odměněni. Uzávěrka soutěže každoročně v červnu, vyhlášení výsledků a nového ročníku soutěže vždy v září.

Soutěž v programování na programovatelných kalkulátorech je slíbenou čtvrtou a novou soutěží časopisu AR. Je první soutěží tohoto typu u nás a jejím cílem je získat přehled o počtu a znalostech zájemců o tuto činnost u nás a v časopise AR zprostředkovávat výměnu zkušeností a programů. Podrobné podmínky soutěže budou zveřejněny v příloze AR "Mikroelektronika".

Redakce AR

## MIKROPOČÍTAČOVÝ SYSTÉM VSS 808

Ing. M. Hladík

Mikroprocesory a mikropočítače pronikly v poslední době nejen na mnohá pracoviště v Československu, ale i mezi amatéry. Přirozený ohlas, který mikropočítačová technika vyvolává, naráží u nás však stále na citelný nedostatek vhodných integrovaných obvodů. Ohlášené řady mikroprocesorových obvodů, jednak řezové MH 3000 a jednak MHB 8080 s podpůrnými obvody, se stále v běžné distribuci neobjevují.

Ve Středisku aplikované kybernetiky při OÚNZ v Benešově jsme již v roce 1977 objednali několik mikroprocesorů U808D vyráběných VEB Kombinat Funkwerk Erfurt NDR. Když bylo možné počátkem roku 1980 koupit obvody MH3216 z TESLA Rožnov, byl základ pro dále popisovaný mikropočítačový systém vytvořen. Obvod U808D již sice není tím nejno-

vějším, co v současných mikroprocesorech existuje, ale jeho relativně snadnější dostupnost u nás je podnětem k jeho využití. Omezený počet instrukcí a přímá adresovatelnost paměti 16 Kbyte, nutnost doplnit mikroprocesor větším množstvím podpůrných obvodů a v neposlední řadě i jeho rychlost patří k vlastnostem, které jsou dávno v této technice překonány. Přesto si ale myslím, že pro řadu aplikací je mikropočítač s U808D výkonným pomocníkem, zejména je-li postaven ze součástek z produkce ČSSR, PLR a NDR. Pouze paměti RAM jsou z dovozu a to proto, že v roce 1980, kdy VSS808 vznikal, nebyly paměti typu 1902 k.p. TESLA ještě dodávány.

Vývojový stavebnicový systém VSS808 je navržen na deskách o polovičním evropském formátu 100 × 160 mm s konektory TESLA Jihlava podle licence FRB se 62 vývody. Mikropočítač je umístěn do stavebnicové skříně Almes TESLA Bra-

VSS808 je vybaven ovládacím panelem s indikací adresy a dat v hexade-cimálním kódu, umožňujícím zapisovat program a data do paměti, krokovat program, vkládat a provádět instrukce přímo z čelního panelu mikropočítače, číst obsah paměti na displeji, indikovat stavy instrukčních cyklů atd. Mikropočítač není tedy konstruován tak, jak je v této technice běžné, tzn. s programově řízeným ovládáním, ale jako klasický počítač – tj. "hardwarově'

Mikropočítačový systém VSS808 má kromě čelního panelu procesorovou des-ku, desku paměti RAM 4 Kbyte, desku vstupů a výstupů a desku konsole pro řízení z čelního panelu. V rámu zbývají ještě dva volné konektory pro připojení dalších desek při rozšířování VSS808 podle vlastní potřeby.

Vývojový stavebnicový systém VSS808 je určen především pro vývojové práce s mikroprocesorem U808D a jeho aplikace. Umožňuje navrhnuté obvodové řešení odzkoušet a odladit příslušný program dříve, než bude trvale zapsán do paměti ROM. Právě pro odlaďování programů je VSS808 vybaven zařízením pro připojení snímače děrné pásky a děrovače děrné pásky pro uchovávání obsahu paměti RAM a možnosti jeho opětovného vložení do paměti po zapnutí mikropočítače.

Popis VSS808 je rozdělen do tří částí. první části je popsán mikroprocesor U808D se všemi jeho vlastnostmi a způsoby, jak některé jeho slabiny obejít. V druhé je popsáno obvodové řešení jednotlivých desek mikropočítače, v poslední části je uvedeno několik krátkých programů odladěných na VSS808 pro praktické použití i pro ilustraci činnosti mikropočítače.

#### Popis integrovaného obvodu U808D

Integrovaný obvod U808D obsahuje v počítačovém slova smyslu plnohodnotnou centrální jednotku (CPU - Central processing unit) pro použití v mikropočítačích. Charakteristické údaje tohoto mikroprocesoru jsou

osmibitová paralelní CPU v jednom integrovaném obvodu,

soubor 48 instrukcí,

maximální kmitočet řídicích hodin 0,5 MHz,

- délka provádění jedné instrukce 12 až
- 44 μs (podle počtu strojových cyklů), vstupy jsou kompatibilní s logikou TTL,
- výstupy jsou kompatibilní s obvody Low power TTL (74 £ . . . 74 LS . . .), spolupracuje s polovodičovými pamět-

mi různých typů a rychlostí přímo adresuje paměti ROM/RAM 16

Kbyte, obsahuje sedmiúrovňový čtrnáctibitový zásobník, sedm osmibitových registrů, interrupt, je v pouzdru DIL s 18

vývody potřebuje dvě napájecí napětí +5 V,

-9 V U808D je osmibitový mikroprocesor, vyrobený technologií MOS s kanálem P. Mikroprocesor spolupracuje se svým okolím pomocí společné oboustranné osmibitové multiplexované sběrnice. Řídicí signály READY (připraven), INTERRUPT (požadavek přerušení) a čtyři výstupy SYNC, SO, S1, S2 slouží k vnějšímu ovládání mikropočítače. Řídicí signály, čtrnáctibitová adresa paměti a data jsou k vnějším obvodům předávány v časovém multiplexu. Mikroprocesor obsahuje šest osmibitových datových registrů (B, C, D, E, H, L), jeden osmibitový střádač (aku-mulátor – registr A), dva osmibitové pomocné registry, čtyři příznakové klopné obvody (Carry, Sign, Zero, Parity) a binární osmibitovou paralelní aritmeticko-logickou jednotku k provádění aritmetických a logických operací. Interní zásobník obsahuje čtrnáctibitový programový čítač a sedm čtrnáctibitových registrů sloužících k uchování návratových adres programu resp. podprogramu. Čtrnáctibitová adresa umožňuje přímo adresovat 16 384 osmibitových slov (byte) vnější paměti.

Řídicí část mikroprocesoru obsahuje řídicí logiku, kontrolující funkční a časové závislosti vnitřních bloků mikroprocesoru. Instrukční soubor CPU obsahuje 48 strojových instrukcí. Instrukce jsou podle délky slova jedno, dvou nebo tříbytové. Jednobytové instrukce jsou instrukce aritmetických a logických operací a operaci přesunu dat (mezi registry). Dvoubytové instrukce obsahují v bezprostředně následující adresové buňce data. Tříbytové instrúkce jsou instrukcemi skoku a vo-

lání podprogramu.

Při určitých aplikacích lze využívat možnosti přerušení (INTERRUPT) např. pro spolupráci s periferními zařízeními. Vstup READY umožňuje spolupráci mikroprocesoru s pamětmi a periferiemi různých vybavovacích rychlostí. Stavové výstupy S0, S1, S2 a synchronizační signál SYNC ukazují v každém okamžiku stav CPU během instrukčního cyklu. Slouží k řízení všech ostatních bloků mikropočítače. Datový přenos uvnitř CPU a mezi CPU a vnějšími bloky probíhá po obou-stranné osmibitové sběrnici. Tato datová sběrnice slouží k předávání dat, adres a přijímání instrukcí a dat ve tvaru osmibitových slov. Všechny vstupy mikroprocesoru jsou kompatibilní s logikou TTL a jsou vybaveny vnitřní ochranou. Výstupy mikroprocesoru jsou kompatibilní s "low power" TTL. Mikroprocesor pracuje s pozitivní logikou.

#### Vnitřní struktura mikroprocesoru U808D

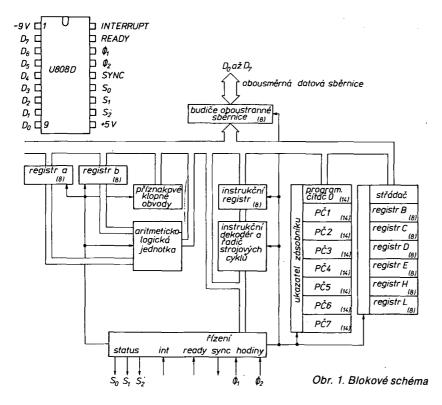
Nejdůležitějšími vnitřními částmi CPU jsou instrukční registr s dekodérem instrukcí, registry, aritmeticko-logická jednotka a budiče datové sběrnice. Blokové schéma je na obr. 1.

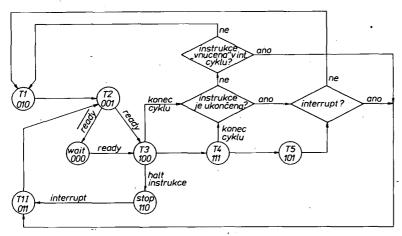
Řídicí část mikroprocesoru obsahuje logiku pro přenos informací mezi vnitřními registry, řídí aritmetickou jednotku a vykonává logické instrukce.

Vnitřní datová sběrnice spojuje všechny části mikroprocesoru a přes budiče oboustranné sběrnice je připojena k vnější datové sběrnici pro připojení ostatních obvodů mikropočítače.

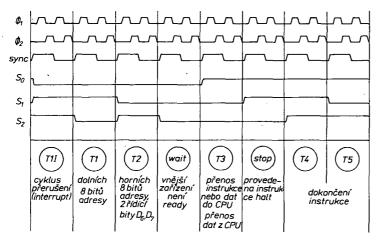
Instrukce se dekódují v dekodéru instrukcí. Instrukce, která se má provést, je uchována v instrukčním osmibitovém registru. Dekodér instrukcí obsahuje kromě řídicích obvodů pro vnitřní registry a pro aritmeticko-logickou jednotku také řídicí část pro řízení stavů mikroprocesoru.

Programový čítač (program Counter -PC) si pamatuje adresu paměťového místa, ze kterého se bude číst následující instrukce. Programový čítač je napojen na zásobníkovou paměť (stack), která obsahuje sedm čtrnáctibitových registrů a dovoluje uchovávat návratové adresy při používání podprogramů. Zásobníková paměť automaticky uchovává obsah programového čítače při používání instrukce ČAL a uchovanou adresu vydává do programového čítače po instrukci RET. Násobné vykonávání instrukce CAL, tzn. volání podprogramu z podprogramu, se uchovává až do sedmé úrovně. Po překročení kapacity se maže adresa nejnižší úrovně, což je ta, jež by byla instrukcí RET vyvolána až jako poslední. Programový čítač se zásobníkovou pamětí je v podsta tě tvořen osmí shodnými čtrnáctibitovými čítači, které jsou doplněny tříbitovým čítačem a dekodérem jedna z osmi. Tento





Obr. 2. Převodní diagram procesorových stavů



Obr. 3. Instrukční cyklus U808D

tříbitový čítač ukazuje, který ze čtrnáctibitových čítačů je právě programovým čítačem.

Datové registry tvoří druhou, paměťovou část mikroprocesoru. Mikroprocesor obsahuje sedm obecně použitelných registrů po osmi bitech, označené A, B, C, D, E, H a L. Přesuny dat mezi registry jsou zabezpečeny instrukcemi. Registr A má zvláštní postavení mezi registry. Slouží jako střádač (AKUMULÁTOR) a je používán při všech aritmetických a logických

operacích a při většině přesunů dat. Např. instrukce vstupu INP přenese data z peri-ferie do střádače – naopak instrukce výstupu OUT přenese obsah střádače do periferie. Registry H a L sloupro nepřímé adresování pamětového místa, vyžaduje-li to instrukce. (H /High = vysoký/...horních šest bitů adresy: L = /Low = nizký/... dolních osm bitů adresy). Takto formovaná adresa přichází v úvahu při práci s externí pamětí RAM, ROM nebo při tzv. memory mapped I/O (část paměti je vymezena pro adresování periferií, přičemž se ke spolupráci s těmito periferiemi nepoužívají instrukce vstup-výstup, ale instrukce pro práci s pa-mětí LMr, LMI, LrM). Funkci registrů H a L je nutno odlišit od funkce programového čítače a zásobníkové paměti, které

adresují paměť při čtení instrukce!

Aritmeticko-logická jednotka provádí binární součet, binární rozdíl, binární součet s přenosem (CARRY), binární rozdíl s přenosem, logický součin, nonekvivalenci (Exclusive OR), logický součet, komparaci, inkrement (+ 1), dekrement (- 1), rotaci a rotaci s přenosem.

Příznakové klopné obvody jsou v mikroprocesoru čtyři. Nastavují se jako výsledek provedení aritmetické nebo logické instrukce.

CARRY (C) – přenos je nastaven na log. 1 při přenosu nahoru nebo přenosu dolů.

PARITY (P) je nastaven na log. 1, když parita je sudá (počet jedniček ve slově (byte) je sudý).

SIGN (S) je nastaven na log. 1 když výsledek aritmetické operace je záporný tzn., že nejvyšší platný bit D7 je 1. ZERO (Z) je nastaven na log. 1 když

výsledek je roven 0.

Týto příznakové bity mohou být využity v podmíněných instrukcích a pro větvení programu (CAL, JMP, RET). CARRY bit se užívá i při operacích v násobné aritmetice

Pomocné registry a a b jsou dva osmibitové vnitřní registry, které zprostředkovávají pamatování dat pro aritmetickologickou jednotku při interních přesunech. Nejsou instrukcemi přístupné.

#### Hodinové signály

U808D je příkladem čtyřfázové technologie P-MOS. Vyžaduje vnější dvoufázový hodinový signál  $\Phi_1$  a  $\Phi_2$ . Vnitřní obvod mikroprocesoru, spouštěný náběžnou hranou  $\Phi_2$ , generuje třetí signál – SYNC. Můžeme popsat následující signály:

 $\begin{array}{ll} \Phi_{11} = \Phi_1 \text{ . SYNC,} \\ \Phi_{21} = \Phi_2 \text{ . SYNC,} \\ \Phi_{12} = \Phi_1 \text{ . SYNC,} \\ \Phi_{22} = \Phi_2 \text{ . SYNC.} \end{array}$ 

Vzhledem k relativně rychlejší logice TTL, která generuje Φ<sub>1</sub> a Φ<sub>2</sub>, a pomalejší struktuře MOS mikroprocesoru, který interně generuje SYNC, je doporučeno zachovávat delší interval mezi Φ<sub>21</sub> a Φ<sub>12</sub> (SYNC přechází do log. 0) a mezi Φ<sub>22</sub> a Φ<sub>11</sub> (SYNC přechází do log. 1) než mezi fázemi, kde se SYNC nemění.

#### Stavové signály

V závislosti na vykonávání vnitřních procesorových operací, prochází U808D osmi stavy. Nového stavu nabývá mikroprocesor s náběžnou hranou signálu SYNC. U808D jednoznačně definuje těchto osm stavů výstupními signály S0, S1, S2. Tyto signály jsou určeny pro synchronizaci vnějších obvodů mikroprocesoru (viz obr. 3 a Tab. 1).

∠vyslán	obsah	registru	L n	a datovou	sběr-
nici.					

S0	S1	\$2	Stav	
0	1	0	T1	"dolních" osm bitů adresy na datové sběrníci, programový čítač přičte jednotku, data pro výstupní zařízení při cyklu PCC a instrukci OUT:
0	1	1	T1I	"dolních" osm bitů adresy na datové sběrnici; programový čítač není zvý šen o jednotku, data pro výstupní zařízení při cyklu PCC a instrukci OUT;
0	0	1	T2	"horních" šest adresových bitů na sběrnici, D6 a D7 určují cyklus CPU, při instrukci INP/OUT bity D1 až D5 určují adresu portu;
0	0	0	T3W	
1	0	0	Т3	čtení operačního kódu instrukce, čtení dat z paměti nebo portu, zápis dat do paměti;
1	1	0	T3S	STOP, CPU ukončí stav T3S příchodem INT log. 1;
1	1	1	T4	vnitřní vykonání instrukce, některé instrukce stav T4 nepoužívají;
1	0	1	T5	vnitřní vykonání instrukce, některé instrukce stav T5 nepoužívají.

#### Instrukční cykly

Provedení instrukce U808D vyžaduje jeden, dva nebo tři strojové cykly. Strojové cykly se skládají z cyklů PCI, PCR, PCW a PCC (viz Tab. 2). Strojové cykly jsou určovány v čase T2 bity D6 a D7 datové sběrnice mikroprocesoru. U většiny aplikací s U808D se D6 a D7 v čase T2 přečte a uloží do klopných obvodů typu D pro další použití vnějšími obvody mikropočítače.

U808D neprochází všemi uvedenými cykly v každé instrukci.

#### Instrukční cyklus - PCI

PCI slouží k přesunu prvního bytu instrukce z paměti (operační kód). PCI je vždycky prvním cyklem každé instrukce, a každá instrukce obsahuje pouze jeden PCI. Během instrukčního cyklu PCI dekóduje mikroprocesor instrukci a pro většinu instrukcí připraví následné cykly PCR, PCW nebo PCC (pro vykonání instrukce).

#### PCI - T1

Během tohoto prvního časového úseku procesor vyšle "dolních" osm bitů adresy paměti, kde je očekávaná instrukce uložena. To znamená, že U808D vyšle PCL ("dolních" osm bitů programového čítače). Ke konci úseku T1 je obsah PCL zvětšen o jedničku (inkrementován).

#### PCI - T1I

Doba T1I nahrazuje v cyklu PCI úsek T1, byl-li vstup U808D INTERRUPT (přerušení) ve stavu log. 1. Během této doby není programový čítač PCL inkrementován, jak je tomu v době T1. Jinak jsou úseky T11 a T1 zcela identické. T1I je obvykle vnějšími obvody mikroprocesoru dekódován pro přípravu ke čtení instrukce "interrupt" v čase T3 (obvykle instrukce RST–RESTORE).

#### PCI - T2

Časový úsek T2 je druhou částí každého cyklu PCI. Během úseku T2 vyšle procesor na sběrnici obsah PCH – "horních" šest bitů programového čítače (bity D0 – D5). Další dva bity D6 a D7 procesorové sběrnice určují v době T2 instrukční cykl (v tomto případě budou oba ve stavu log. 0, tzn. PCI).

#### PCI - T3W - WAIT

Mikroprocesor se dostane do stavu WAIT (čekání), jestliže vstup READY mikroprocesoru bude před ukončením času T2 ve stavu log. 0. Stav WAIT je modifikací času T3, kdy procesor čeká na uvolnění vstupu READY z log. 0 do log. 1. Sekvence READY – WAIT – T3 se obvykle využívá ve spoluprácí mikroprocesoru s pomalými pamětmi nebo periferiemi, lze ji také využít ke krokování programu po jednotli-

vých instrukcích. Po přechodu signálu READY do log. 1 následuje čas T3.

#### PCI - T3

Třetí časový úsek v cyklu PCI je vždy čas PCI – T3; během tohoto času je čten první byte instrukce z pamětí a vložen do procesoru (operační kód).

#### PCI - T3S - STOP

Mikroprocesor U808D se dostane do stavu STOP, jestliže v čase PCI – T3 dekódoval instrukci HLT, nebo po připojení napájecího napětí. Procesor zůstane ve stavu T3S – STOP do té doby než nastane požadavek přerušení (signál INTERRUPT z log. 0 do log. 1). Následuje čas PCI – T1I.

#### PCI - T4

Časový úsek T4 není využit všemi instrukcemi. Je to stav procesoru, ve kterém probíhají přesuny mezi vnitřními registry a vnitřní datovou sběrnicí U808D.

#### PCI - T5

Stejně jako T4 není ani časový úsek T5 většinou instrukcí využíván. Slouží pro vnitřní datový přesun uvnitř mikroprocesoru a je posledním časovým úsekem instrukce.

#### Čtecí cyklus – PCR

Cyklus PCR (je-li využit) je druhým nebo třetím cyklem instrukce a je určen pro čtení z paměti. Používají ho instrukce, které obsahují následující operace:

- čtení dat z paměti do registru (A, B, C,

D, E, H, L),

 naplnění registru obsahem bezprostředně následující paměťové buňky instrukce (bezprostřední přesun – IMMEDIATE LOAD),

– skok nebo volání podprogramu k pře-

čtení adresy,

 aritmetické a logické operace s údaji uloženými v paměti nebo v bezprostředně následující paměťové buňce.

#### PCR - T1

Má-li být v cyklu PCR přečten obsah bezprostředně následující paměťové buňky, je vyslán na datovou sběrnici obsah PCL v této době PCR – T1. V tomto případě je PCL inkrementován stejně jako v čase PCI – T1. Je-li PCR užito k přesunu dat z paměti, pak v době PCR – T1 je

#### PCR - T2

Tento časový úsek následuje vždy po úseku PCR – T1 jako druhý čas cyklu čtení paměti. Jestliže se v PCR má přečíst obsah bezprostřední paměťové buňky, bude na datové sběrnici v čase PCR – T2 obsah PCH. Došlo-li během inkrementování PCL v čase PCR – T1 k přetečení, je ke konci PCR – T2 PCH inkrementován, jinak se jeho obsah nemění. Jestliže se během PCR přesouvají data z paměti, pak sběrnice v čase PCR – T2 obsahuje "dolních" šest bitů registru H (D0 – D5).

Zbývající bity datové sběrnice D6 a D7 jsou v log. stavu 1,0 – tzn. definují cyklus PCR.

#### PCR - T3W - WAIT

Vstup mikroprocesoru READY se může použít pro čtení pomalých pamětí během cyklu PCR.

#### PCR - T3

Časový úsek PCR – T3 je vždy třetí časový cyklus PCR. Je-li cyklus PCR druhým cyklem v instrukci, pak jsou data přesunuta do interního registru b. Je-li cyklus PCR třetím cyklem v instrukci, pak jsou data přesunuta do interního registru a.

#### PCR - T4

Časový úsek PCR – T4 existuje pouze v některých cyklech PCR. Pokud se T4 v PCR vyskytne a jedná se o třetí cyklus v pořadí (PCI, PCR, PCR), pak v časovém úseku T4 dojde k přesunu obsahu vnitřního registru a do PCH ("horní" část programového čítače) mikroprocesoru. Je-li prováděna instrukce CAL, je na počátku časového úseku T4 přeadresován zásobník (STACK). Během aritmetické instrukce se v čase T4 generuje pauza pro aritmeticko-logickou jednotku (ALU), k provedení operace.

#### PCR - T5

Čas PCR – T5 následuje vždy po PCR – T4. Během aritmetických operací jsou definovány příznaky s ohledem na výsledek v ALU; ve stejnou dobu je výsledek operace přesunut do střádače (registr A).

#### Cyklus PCC

Cyklus PCC se užívá během instrukcí pro vstup a výstup dat (INPUT/OUTPUT). PCC cyklus je druhým cyklem instrukce o dvou cyklech INP (vstup) nebo OUT (výstup).

#### PCC - T1

V časovém úseku PCC – T1 je na datové sběrnici obsah střádače.

#### PCC - T2

Na datové sběrnici je obsah vnitřního registru b. Registr b obsahuje binární kód instrukce INP/OUT. Bity D6 a D7 jsou ve stavu log. 0,1, definují cyklus PCC. Instrukce INP/OUT mají ve strojovém kódu na D6 a D7 právě kombinaci log. 0,1!

Tab. 2. Cykly mikroprocesoru U808D

D6	D7	Cyklus	Funkce
0	0	PCI	cyklus čtení prvního slova instrukce paměti (operačního kódu);
0	1 1	PCR	cyklus čtení dat nebo druhého slova z pamětí;
1	0	PCC	cyklus čtení nebo zápisu pro vstup/výstup;
1	1	PCW	cyklus zápisu dat do paměti.

#### PCC - T3W - WAIT

Časový úsek T3W lze pomocí vstupu READY mikroprocesoru použít pro spolupráci s pomalými periferiemi.

#### PCC - T3

Během instrukce INP v časovém úseku PCC - T3 mikroprocesor čte data z vybraného vstupu. Během instrukce OUT slouží čas PCC – T3 pouze jako vyrovnávací doba. Během časového úseku PCC – T3 mohou vnější obvody mikroprocesoru přesouvat data do jeho vstupů a z jeho výstupů.

#### PCC - T4

Časový úsek PCC - T4 a T5 není zařazen při instrukci OUT. Během instrukce INP je v tomto úseku k dispozici na datové sběrnici obsah příznakových klopných obvodů (CARRY, ZERÓ, SIGN a PARITY).

#### PCC - T5

V časovém úseku PCC - T5 u instrukce INP je proveden vnitřní přesun v procesoru z pomocného registru b do střádače.

#### PCW - cyklus zápisu do paměti

Cyklus PCW slouží k zápisu dat do paměti. PCW je druhý cyklus instrukce LMr a třetí cyklus instrukce LMI.

#### PCW - T1

Obsah registru L je přístupný na datové sběrnici v časovém úseku PCW - T1 a určuje "dolních" osm bitů adresy paměťové buňky, do které má být zápis proveden.

#### **PCW - T2**

Bity D0 až D5 registru H jsou zpřístupněny na datové sběrnici v čásovém úseku PCW – T2 a určují "horních" šest bitů adresy. Bity D6 a D7 obsahují kombinaci log. 1,1, která určuje cyklus PCW.

#### PCW -- T3W -- WAIT

Stav WAIT lze použít k opoždění výstupu dat z procesoru na datovou sběrnici pro zápis do pomalejších pamětí, dodrží-li se, aby změna READY do log. 0 nastala před koncem časového úseku PCW - T2.

PCW – T3 Časový úsek PCW – T3 slouží k výstupu dat pro vnější obvody; je to poslední časový úsek instrukce zápisu do paměti.

#### Soubor instrukcí

Data jsou u mikroprocesoru U808D interpretována jako osmibitové binární

D7 D6 D5 D4 D3 D2 D0.

Instrukce mohou být jeden, dva nebo tři byte dlouhé. U vícebytových instrukcí musí být jednotlivé byte zapsány v paměti bezprostředně za sebou

Jednobytové instrukce: D7 D6 D5 D4 D3 D2 D1 D0 operační kód

Typické jednobytové instrukce jsou instrukce typu - registr-registr, - paměť-registr,

- vstup/výstup,
- aritmetické a logické instrukce.
   Dvoubytové instrukce:

D7 D6 D5 D4 D3 D2 D1 D0 operační kód

C7 C6 C5 C4 C3 C2 C1 C0 operand Dvoubytové instrukce jsou instrukce s daty v bezprostředně následující pamě-

ťové buňce za operačním kódem instrukce (IMMEDIATE INSTRUCTIONS). Ťříbytové instrukce:

D7 D6 D5 D4 D3 D2 D1 D0 operační kód

A7 A6 A5 A4 A3 A2 A1 A0 "dolních" osm bitů adresy X X B5 B4 B3 B2 B1 B0 "horních" šest bitů adresy (X - na obsahu těchto bitů nezáleží) Tříbytovými instrukcemi jsou instrukce JUMP a CAL.

#### Seznam instrukcí U808D Operace s registry

Mnemo	počet	kód	
kód	cyklů		
Lrr	(5)	11 ddd sss	přesun obsahu registru do registru r.
LrM	(8)	11 ddd 111	přesun obsahu paměťové buňky určené obsahem re- gistrů H a L do registru r.
LMr	, (7)	11 111 sss	přesun obsahu registru r do paměťové buňky určené obsahem registrů H a L.
Lrl	(8)	00 ddd 110 BB BBBBBB	přesun dat B B do registru r.
LMI	(9)	00 111 110 BB BBB BBB	Přesun dat B B do pamě- tové buňky určené obsahem registrů H a L .
INr	(5)	00 ddd 000 -	vyťvoří r=r+1; r≠A (inkrement).
DCr	(5)	00 ddd 001	vytvoří r=r−1; r≠A (dekrement).
instrukc	e přes	unu (Lrr. LrN	I. LMr. LMI) nemění obsahy

příznakových klopných obvodů, instrukce inkrement a dek rement mění stav všech příznakových registrů kromě CARRY

#### Operace se střádačem

přičte obsah registru r ke střádači, přetečení aktivuje příznak CARRY.

přičte obsah paměťové

buňky určený obsahy re-

ADr

(5) 10 000 sss

ADM (8) 10 000 111

			gistrů H a L ke střádáči, přetečení aktivuje příznak CARRY.
ADI	(8)	00 000 100 BB BBB BBB	přičte B B ke střádači,
ACr	(5)	10 001 sss <sub>.</sub>	přičte obsah registru r a příznaku CARRY ke střádači, přetečení
ACM	(8)	10 001 111	aktivuje příznak CARRY. přičte obsah paměťové buňky určené registry H a L a příznaku CARRY ke střádači, přetečení ak-
ACI	(8)	00 001 100 BB BBB BBB	tivuje přížnak CARRY. přičte B B a obsah příznaku CARRY ke střá- dači, přetečení aktivuje
SUr	(5)·	10 010 sss	příznak CARRY. odečte obsah registru r od střádače, podtečení
SUM	(8)	10 010 111	aktivuje příznak CARRY. odečte obsah paměťové buňky, určené registry H a L, od střádače, podtečení aktivuje příznak CARRY.
SUI	(8)	00 010 100 BB BBB BBB	odečte B B od střádače podtečení aktivuje příznak CARRY.
SBr	(5)	10 011 111	odečte obsah registru r a obsah příznaku CARRY od střádače, podtečení

			•
SBI	(8)	00 011 100 BB BBB BBE	odečte B B a příznak BCARRY od střádače podteče- ní aktivuje příznak CARRY.
NDr	(5)	10 100 sss	určí logický součin registru r a střádače.
NDM	(8)	10 100 111	určí logický součin obsahu paměťové buňky, určené registry H a L, se střádačem.
NDI	(8)	00 100 100 BB BBB BBB	určí logický součin 3 B B se střádačem.
XRr	(5)	10 101 sss	určí nonekvivalenci registru r se střádačem.
XRM	(8)	10 101 111	určí nonekvivalenci obsahu paměťové buňky, určené registry H a L, se střádačem.
XRI	(8)	00 101 100	určí nonekvivalenci B B se střádačem.
ORr	(5)	10 110 sss	určí logický součet obsahu registru r se střádačem.
ORM	(8)	10 110 111	určí logický součet obsa- hu paměťové buňky, určené registry H a L se střádačem.
ORI	(8)	00 110 100 BB BBB BBB	určí logický součet BBB se střádačem.
CPr	(5)	10 111 sss	porovná obsah registru r se střádačem, obsah střádače se nemění.
СРМ	(8)	10 111 111	porovná obsah paměťové buňky, určené registry H a L se střádačem, obsah střádače se nemění.
CPI	(8)	00 111 100 BB BBB BBE	porovná B B se střá- dačem, obsah střádače se nemění.
		D-, AC-, SU-, echny čtyři př	SB-, ND-, XR-, OR- a CP-

#### Instrukce rotace

RLC	(5)	00 000 010	provede rotaci obsahu střádače vlevo.
RRC	(5)	00 001 010	provede rotaci obsahu střádače vpravo.
RAL	(5)	·00 010 010	provede rotaci obsahu střádače přes příznak CARRY vlevo.
RAR	(5)	00 011 010	provede rotaci obsahu střádače přes příznak CARRY vpravo.
Instru	kce ro	tace ovlivňují	pouze příznak CARRY.

#### Instrukce programového čítače a zásobníku

01 xxx 100 nepodmíněný skok na adre-JMP (11) BB BBB BBB su A . . . A B . . . B. XX AAA AAA JFc (9/11) 01 0cc 000 provede skok na adresu BBBBBBBA...AB...B, jestliže podxx AAA AAA minka cc neni splněna, jinak pokračuje následu-jící instrukcí. JTc (9/11) 01 1cc 000 01 1cc 000 provede skok na adresu BB BBB BBB A . . . A B . . . B, jestliže pod-xx AAA AAA minka co je splněna, jinak pokračuje následující instrukcí.

CAL (11) 01 xxx 110 nepodmíněný přechod do BB BBB BBB podprogramu na adrese xx AAA AAA A . . . A B . . . B, zvýší ukazatel zásobníku.

e, CFc (9/11) 01 0cc 010 provede přechod do pod-BB BBB BBB programu na adrese A . . . A xx AAA AAA B . . . B a zvýší ukazatel zásobníku, jestliže podmínka cc není splněna, jinak pokračuje následující instrukci.

provede přechod do pod-CTc (9/11) 01 1cc 010 BB BBB BBB programu na adreseA . . . A xx AAA AAA B...Bazvýší ukazatel zásobníku, jestliže podmínka cc je splněna, jinak

SBM (8) 10 011 111

aktivuje příznak CARRY.

odečté obsah paměťové

buňky, určené registry H

a L. a příznak CAŘRY

od střádače, podtečení

aktivuje příznak CARRY.

pokračuje následující instrukci (5) RET 00 xxx 111 nepodmíněný návrat z podprogramu, sníží ukazatel zásobníku. (3/5) 00 0cc 011 provede nepodmíněný návrat RFc z podprogramu a sníží ukazatel zásobníku, jestliže podmínka cc není splněna, jinak pokračuje následující instrukcí. (3/5) 00 1cc 011 provede návrat z podprogramu a sníží ukazatel zásobníku, jestliže podmínka cc je splněna, jinak pokračuje následující instrukcí. provede přechod do pod-RST (5) 00 AAA 101 programu na adrese AAA 000 a zvýší ukazatel zásobníku.

#### Instrukce vstupu a výstupu

(8) 01 00M MM1 přesune obsah vybraného

INP

vstupního portu (adresa MMM) do střádače. OUT (6) 01 RRM MM1 přesune obsah střádače do výstupního portu (adresa RRMMM, RR ≠ 00).

#### Instrukce HALT

HLT (4) 00 000 00x převede procesor do stavu STOP. 11 111 111 převede procesor do stavu STOP. **HLT** (4) poznámka: sss . . . zdrojový registr (SOURCE) ddd ... příjmový registr (DESTINATION). A (střádač – 000), B (001), C (010), D (011), E (100), H (101) a L (110) хх... na obsahu nezáleží příznakové klopné obvody 00 - CARRY - přetečení nebo podtečení, 01 - ZERO - výsledek roven nule, 10 - SIGN - výsledek záporný (bit D7 = 1),

#### Jalové instrukce

výsledek obsahuje sudý

počet jedniček.

Všimněme si, že některé binární kombinace nejsou v instrukčním souboru použity. Můžeme je využívat jako tzv. instrukce NOOP (NO OPERATION - žádná opera-\_ce), které`lze kupříkladu použít pro definované časové zpoždění v programu.

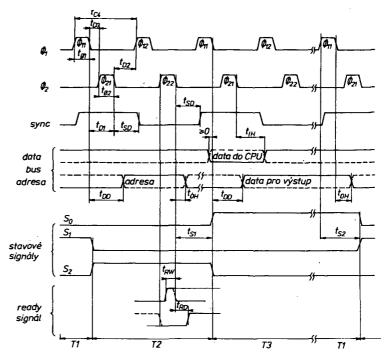
Jec	iná s	e o t	yto instrukc	e
		010		
00	101	010	2AH	•
00	110	010	32H	
00	111	000	38H	
00	111	001	39H	
00	111	010	3AH	

11 - PARITY

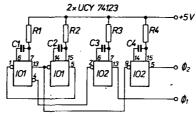
Protože mikroprocesor U808D je nekóduje jako platnou instrukci, nemůže tedy provést žádnou manipulaci s daty nebo přejít do nějakého jiného stavu. Procesor projde všech pět základních časových úseků v cyklu PCI (T1 až T5). T5 ukončuje instrukce tak, jak jè to obvyklé. Během T4 a T5 obsahuje interní sběrnice procesoru kombinaci 11 111 111, což znamená, že žádný vnitřní registr není ovlivněn.

#### Jednoduchý program

K získání představy, jak mikroprocesor pracuje, pomůže několik následujících řádků. Vytvořme program, který vzájemně přesune obsah registru B do registru C a původní obsah registru C do registru B, tedy vymění jejich obsahy.



Obr. 4. Časová charakteristika U808D



Obr. 5. Hodinový obvod s UCY74123

přesun B do střádače Program: LAB **LBC** přesun C do B přesun obsahu střádače do C

Mějme před započetím programu tyto obsahy registrů: c(A) = F1H1111 0001<sub>BIN</sub>

1101 0010<sub>BIN</sub> c(B) = D2Hc(C) = A3H1010 0011<sub>BIN</sub>

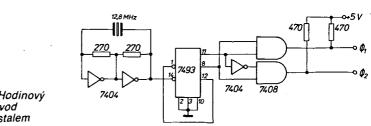
Stav registrů po jednotlivých krocích pro-

instrukce		registr					
	Α	В	С				
poč. stav	F1	D2	А3				
LAB	D2·	D2	A3				
LCA	D2	A2	D2				
výsledek	D2	A3	D2				

Uvedeným programem jsou obsahy registrů B a C vzájemně vyměněny. Během přesunů došlo ke zničení původního ob-

Tabulka k obr. 4 Symbol definice min. [µs] max 2 3 základní perioda te, te náběžná a spádová hrana 50 ns šířka Φ<sub>1</sub> 0.7 t<sub>01</sub> šířka Φ2 0.55 t<sub>02</sub> t<sub>D1</sub> doba mezi spádovou hranou  $\Phi_1$  a  $\Phi_2$ 0,9  $T_{D2}$ doba mezi Φ<sub>2</sub> a Φ<sub>1</sub> 0.4 doba mezi Φ<sub>1</sub> a Φ<sub>2</sub> 0,2 t<sub>D3</sub> zpoždění dat too pro výstup 1,0 přesáh pro výstup toH ze sběrnice 0,1 přesah pro vstup t<sub>IH</sub> sběrnice  $= t_{SD}$ zpoždění SYNC 0,7 tso zpoždění stavových tsi signálů kromě t<sub>1</sub> a t<sub>11</sub> 1,1 zpoždění t<sub>1</sub> a t<sub>11</sub> 1,0 tsa šířka READY během Φ22 tew pro přechod do T3 zpoždění READY pro t<sub>RD</sub> přechod do WAIT 0,2

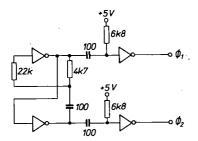
sahu střádače (registru A), protože nebylo v programu uloženo uchovat jeho obsah. Skutečnost, že program může obsah používaných registrů zničit, si programátor musí uvědomovat. Většina programátorů vkládá komentáře na začátku každé programové části nebo podprogramu, které říkají, které registry obsahují výsledek probíhajícího programu a které registry jsou použity nebo mazány během programù.



#### Obvody taktovacích hodin pro U808D

Jak jsem již uvedl, mikroprocesor U808D vyžaduje pro svoji činnost čtyřfázové "hodiny". Základem jsou signály  $\Phi_1$  a  $\Phi_2$ . Pro jejich vzájemný vztah platí časy, uvedené na obr. 4. Při návrhu obvodu, který by generoval potřebný hodinový signál, jsem vycházel zejména z počtu IO potřebných pro realizaci zapojení. Na obr. 5 je zapojení se dvěma obvody UCY 74123. Délka impulsu na výstupu monostabilního klopného obvodu UCY 74123 je určena rovnicí

Jiná alternativa přesných hodin pro U808D je na obr. 6. Tyto hodiny jsou oproti předcházejícímu zapojení stabilnější.



Obr. 7. Hodinový obvod s CMOS 4049

Na obr. 7 je alternativa hodin s obvodem CMOS 4049.

Při přímém připojení výstupů TTL je vhodné ke vstupům MOS zapojit k výstupům TTL odpory 1kΩ na + 5 V, pro zabezpečení potřebné napěťové změny pro řízení vstupů MOS mikroprocesoru.

#### Sběrnice

Co je to vlastně sběrnice? Sběrnice je množina skutečných vodičů, které jsou řízeny (pokud jde o směr a cíl přenosu) z více než jednoho zdroje řízení.

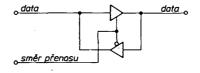
Pro řízení sběrnice se běžně užívá dvou druhů budičů. Jednak jsou to obvody s otevřeným kolektorem, jednak obvody s třístavovými výstupy.

Integrované obvody s otevřeným kolektorem mají dva výstupní stavy: hradlo

může sběrnici buď "stáhnout" k log. 0 užitím aktivního prvku (koncový tranzistor v hradle) nebo může dovolit sběrnici, aby se vrátila do log. 1 pomocí pasívního prvku, kterým je vnější společný odpor. Sběrnicový budič se ovládá přivedením ovládacího signálu na druhý vstup hradla. U obvodu MH7403 se pro uzavření budiče přivede na vstup ovládací signál log. 0, což způsobí uzavření výstupního tranzistoru budiče. Přes vnější odpor je pak sběrnice připojena na log. 1, nebo ji jiný na stejnou sběrnici připojený budič může opět "stáhnout" do log. 0 (obr. 8).

Dalšími typy budičů pro sběrnice jsou obvody s třístavovými výstupy. Integrované obvody s třístavovými výstupy mají jednak aktivní pull-up ("vytahovací") tranzistory, připojené k +5 V, jednak aktivní pull-down ("stahovací") tranzistory, připojené k 0 V. Je-li uvolňovací vstup (output enable – uvolnění výstupu) v logické úrovni pro uvolnění, pak výstupy z neinvertujících budičů (MH3216) "kopirují" vstupní signál (data). V opačném případě jsou oba zmíněné tranzistory uzavřeny a výstupní signál "plave". Tento stav bývá obvykle označován jako stav s velkou impedancí nebo třetí stav (obr. 9).

Velmi důležitou vlastností většiny třístavových budičů je, že (jsou-li uzavřeny) kromě výstupů jsou i vstupy ve stavu s velkou impedancí. Je-li větší počet třístavových budičů připojen na obyčejný výstup TTL, pak zatížitelnost výstupu TTL se určuje nikoli celkovým počtem třístavových budičů, ale počtem budičů najednou uvolněných. Tato vlastnost je velmi výhodná pro návrhy rozsáhlých sběrnic. Velmi užitečným obvodem pro sběrnicový systém je tzv. "obousměrný třístavový budič" (např. MH3216, MH3226) (obr. 10).



Obr. 10. Princip obousměrné třístavové sběrnice

#### Datová sběrnice U808D

Vnitřní obousměrná sběrnice U808D je schopna dodat proud 1,4 mA při jmenovitém napětí a teplotě. Z toho důvodu většina mně známých zapojení s 8008 Intel používá na vnějších obvodech IO low-power TTL (např. 74L04) nebo CMOS (4049), následované IO TTL. Lze použít i obvody LS, tyto obvody můžeme zapojit

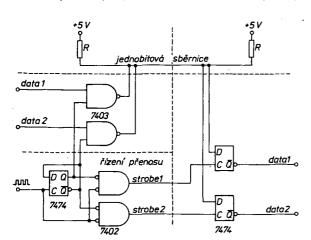
tři na jeden výstup U808D. To však předpokládá použití jednosměrných sběrnic. Výhodnější se mi zdá použít obousměrné budiče a pokračovat v obousměrné datové sběrnici. Obvody MH3216 svými I<sub>IH</sub> ≤ 40 μA a −I<sub>IL</sub> = 0,25 mA vyhovují sběrnici. U808D při použití odporů 22 kΩ na +5 V.

#### Operace vstupu a výstupu U808D

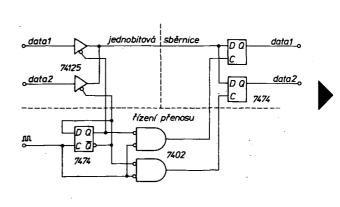
Mikroprocesor U808D má ve svém souboru osm instrukcí pro vstup dat ze vstupního portu a 24 instrukcí pro výstup dat (tab. 3). Instrukce jsou jednobýtové a mají tvar 01RRMMM1. Je-li RR = 00 jde o instrukci vstupu INP. O instrukci OUT se jedná v případě, že RR = 01, 10 nebo 11. Během instrukce vstupu jsou data z vybraného vstupního portu přesunuta do střádače mikroprocesoru (registr A). Následné instrukce, použité v programu, mohou být použity ke zpracování přijatých dat.

Tab. 3. Instrukce vstupu a výstupu

Instr binárně	ukční kód hexadecimálně	Instrukce			
01000001	41	INP 0			
01000011	43	INP 1			
01000101	45	INP 2			
01000111	47	INP 3			
01001001	49	INP 4			
01001011	4B	INP 5			
01001101	4D	INP 6			
01001111	4F	INP 7			
01010001	51	OUT 0			
01010011	53	OUT 1			
01010101	55	. OUT 2			
01010111	57	OUT 3			
01011001	59	OUT 4			
01011011	5B	OUT 5			
01011101	5D	OUT 6			
01011111	5F	OUT 7			
01100001	61	8 TUO			
01100011	63	OUT 9			
- 01100101	65	OUT 10			
01100111	67	OUT 11			
01101001	69	OUT 12			
01101011	6B	OUT 13			
01101101	6D	OUT 14			
01101111	6F	OUT 15			
01110001	71	OUT 16			
01110011	73	OUT 17			
01110101	<u>75</u>	OUT 18			
01110111	. 77	OUT 19			
01111001	79	OUT 20			
01111011	7B	OUT 21			
01111101	7D	OUT 22			
01111111	· 7F	OUT 23			



Obr. 8. Jednobitová sběrnice s otevřeným kolektorem



Obr. 9. Jednobitová třístavová sběrnice

Instrukci OUT musí předcházet naplnění střádače požadovanou informací, která má být přesunuta do vybraného výstupního portu.

Všimněme si podrobněji cyklů instrukcí vstupu/výstupu. Cyklus PCI je první cyklus instrukce a obsahuje časové úseky T1, T2 a T3. Je určen jako vždy u U808D pro přesun operačního kódu instrukce. Druhým cyklem instrukce je cyklus PCC. Tento cyklus se výrazně liší od ostatních cyklů mikroprocesoru U808D (tab.4.). Během časového úseku PCC – T1 je obsah registru A přesunut na datovou sběrnicí (obsah registru A byl definován v předchozích instrukcích). Dále je třeba si uvědomit, že adresový registr (registr adresy paměti ADL a ADH) uchovává informaci z datové sběrnice v časových úsecích T1 a T2. V cyklech PCI, PCR a PCW slouží adresový registr k uchování adresy paměťového místa se kterou bude procesor spolupracovat v časovém úseku T3.

#### Sekvence instrukce OUT

Soustředme se na případ, kdy data mají být poslána na výstupní port. Data byla do registru A přesunuta v předcházející instrukci. Během časového úseku PCC – T1 jsou tato data k dispozici na datové sběrnici. Vnější obvody však v tuto chvíli nejsou ještě schopny určit místo určení přenosu. Obsah sběrnice je uchován v adresovém registru ADL. V časovém úseku PCC – T2 je na sběrnici obsah pomocného vnitřního registru b, který obsahuje v této chvíli operační kód instrukce OUT. Operační kód je přečten a uložen do registru ADH. Tím je vnějším obvodům mikroprocesoru U808D umožněno dekódování adresy výstupního portu. Následuje časový úsek PCC – T3, který při instrukci OUT je pro mikroprocesor "jalový", a potom se obsah registru ADL přesune do vybraného výstupního portu.

Výstupní informace pro periférii "putuje" přes registr ADL a nikoli přes datovou sběrnici v časovém úseku T3 (tab. 5.):

#### Sekvence instrukce INP

Během časového úseku PCC – T2 instrukce INP se dekóduje část instrukčního kódu RRMMM a určí se tak adresa vstupního portu, ze kterého se pak v časovém úseku PCC – T3 přesunou data do pomocného registru b a do registru A. Tím je úkol instrukce splněn.

V časovém úseku PCC – T4 instrukce INP jsou na datovou sběrnici přesunuty obsahy příznakových klopných obvodů. Tato doplňující funkce neodpovídá charakteru instrukce vstup/výstup. Tuto vlastnost instrukce INP lze použít v zařízeních, kde indikace stavu příznakových klopných obvodů je žádoucí například na vnějším panelu, nebo ve vnějších obvodech pro uchování jejich obsahu při skoku do podprogramu při zpracování přerušení. V tab. 6 si všimněte možnosti použít kód instrukce INP (při uzpůsobení vnějších obvodů) jako instrukce OUT.

Relativně malý počet instrukcí INP (osm) v základním instrukcňím souboru lze jednoduše rozšířit. Základní schéma pro dekódování instrukce INP a výběr určitého portu je na obr. 11. Zapojíme-li obvod MH3205 podle obr. 12, získáme možnost adresovat 15 různých vstupních portů INP 0...INP 6, INP 70...INP 77. V programu by vypadal výběr portu násle-

Tab. 4. Rozdíl mezi instrukcemi vstupu a výstupu v cyklu PCC

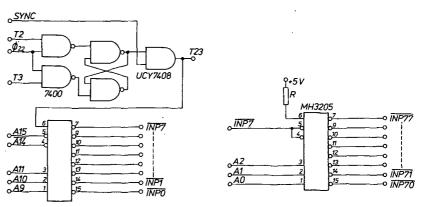
Instrukce	Cyklus PCI			Cyklus PCC				
Instrukce	T1	Т2	Т3	T1	T2	Т3	T4	T5
OUT mm						jalový	-	-
INP mm	PC ,;dolních" osm bitů adresy	PC "horních" šest bitů adresy	kódu z paměti	Obsah střá- dače na sběr- nici	Obsah vnitř- ního re- gistru b na sběr- nici	Data ze vstupu do re- gistru b.	Obsah přízna- kových klop- ných obvodů na sběr- nici	registr b. do střá- dače

Tab. 5. Shrnutí instrukce OUT

Čas	Mikroprocesor			Vnější obvody				
	Střádač	Registr b	Příznakové klopné obvody	Sběrnice	Vstupní port	Registr ADL	Registi ADH	Výstupní port
Předchozí instrukce								
PCC - T1	výstupní data			<b>&gt;</b>		-0		
PCC - T2		instrukční kód	,	-0			- <b></b> >	je adresován
PCC – T3		jalo	vý čas			výstupn data		>•

Tab. 6. Shrnutí instrukce INP

		Mikro	procesor			Vnějs	sí obvody	'
Čas	Střádač	Registr b	Příznakové klopné obvody		Vstupní port	Registr ADL	Registr ADH	Výstupní port
PCC - T1	data 🕳			→				
PCC – T2		instrukční- kód		>0			<b>&gt;0</b>	
PCC – T3		•			vstupní data	data		>●
PCC - T4			příznaky-	→•				
PCC - T5	•	vstupní data						
Příští instrukce	•							



Obr. 11. Dekódování vstupního portu

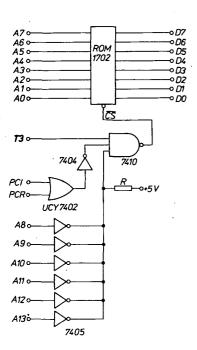
Obr. 12. Rozšíření pro 15 vstupních portů

LAI 00H (nebo XRA) INP 07H . . . . INP 70

INP 06H . . . . INP 6
Modifikací registrů A před instrukcí INP a použitím jednoho obvodu MH3205 rozšíříme možnost adresování na 15 vstupních portů (pro dva přidané obvody MH3205 pak 22 vstupních portů).

### Doplňkové vstupní porty adresované jako paměť

Tento způsob adresování jako paměťového místa (tzv. memory mapped 1/0) si vysvětlíme na příkladu paměti EPROM 1702 (256  $\times$  8). Adresovací vstupy A0 až A7 jsou připojeny přímo k výstupu adresového registru ADL (obr. 13). Vstup výběr

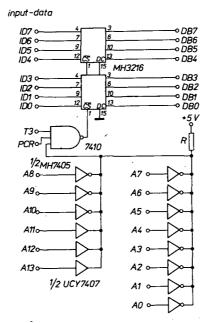


Obr. 13. Čtení paměti ROM

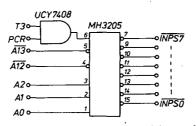
(chip select) pak musí být pro výběr v log. 0, tedy A8 až A13 v log. 0, zároveň s PCR – T3 (také s PCI – T3 pro paměť). Nahradime-li paměť EPROM 1702 dvěma obvody MH3216 podle obr. 14, bude ČS 0 v době PCC-T3 pro A11, A12 a A13 v log. 1 a pro A0 až A10 v log. 0 v době PCC – T3. Pak instrukce LrM pro H = 111000 a L = 00000000 přečte INPUT DATA 0 až.7 do registru specifikovaného instrukcí LrM.

Pro menší systémy lze výběr adresy vstupního portu, který je zapojený jako paměť, zjednodušit. Mějme například mikroprocesorový systém, jehož paměť nepřekročí adresu OFFF<sub>H</sub>. Pak lze snadno definovat osm vstupních portů zapojených jako paměť a čtených instrukcí LrM (obr. 15).

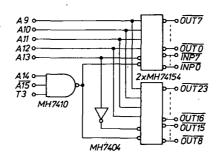
Obsah registru H není v tomto případě důležitý, záleží pouze na obsahu registru L, kde input strobe INPSO bude log. 0 bude-li registr L obsahovat 30<sub>H</sub> nebo 38<sub>H</sub>, nebo například INPSO bude log. 0, bude-li obsah registru ADL 36<sub>H</sub> nebo 3E<sub>H</sub>. Signály INPSO až INPS7 jsou vstupy CS obvodů MH3216, představujících vstupní porty zapojené jako paměť.



Obr. 14. Vstupní port zapojený jako paměť



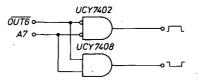
Obr. 15. Výběr adresy vstupních portů zapojených jako paměť pro malé systémy



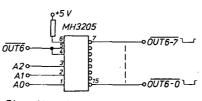
Obr. 16. Adresování vstupních a výstupních portů



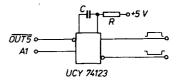
Obr. 17. Jednobitový výstupní port



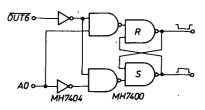
Obr. 18. Jednobitový výstupní port



Obr. 19. Výstupní port s dekodérem MH3205



Obr. 20. Výstupní port s definovanou délkou impulsu



Obr. 21. Výstupní port s programovanou délkou impulsu pomocí klopného obvodu R-S

Nevýhodou těchto systémů vstup/výstup (protože port výstupní se navrhuje podobně jako vstupní, namísto cyklu PCR se užije cyklus PCW v T3 a Ф₂₂) je, že se adresují obvykle v horní části paměti. Výhodou naopak zase je možnost pracovat se všemi registry mikroprocesoru a ne pouze se střádačem, jako tomu je v případě standardních instrukcí INP a OUT.

Techniku memory mapped I/O lze samozřejmě užít u všech mikroprocesorových systémů se shodnými výhodami a nevýhodami.

#### Výstupní porty U808D

Probereme postupně běžné možnosti výstupních portů popř. signálů, které nám výstup U808D nabízí. Na obr. 16 je jednoduchý dekodér všech adres normálních instrukcí vstup/výstup. Jeho výstupy jsou nejjednodušší a často opomíjená možnost výstupního signálu (impuls o definované pevné délce trvání odvislé na hodinách U808D) viz obr. 17. Tento způsob je velmi nenáročný na hardware, ale náročný na počet využitých instrukcí OUT.

Použitím podmínkového signálu k již zmíněnému strobovacímu signálu lze získat obvod na obr. 18. Jako podmínkový vstup je užit jeden bit registru ADL (obsahuje obsah registru A při instrukci INP nebo OUT). Také použitím dekodéru MH3205 lze podmínkové vstupy rozšířit až na osm z jednoho dekodéru při jeho napojení na výstupy registru ADL (obr. 19). Program pro získání impulsu OUT 6–0 bude

XRA (0 do reg. A)
OUT 06H
pro získání impulsu OUT 6–3
LAI 03H
OUT 06H
atd.

Jak jsem se již zmínil, je délka trvání impulsu závislá na hodinovém kmitočtu U808D. Chceme-li mít nastavitelnou délku trvání výstupního impulsu, pak je výhodné použít monostabilní klopný obvod, například UCY74123 (rovnice pro určení RC byla uvedena v části o hodinách U808D), viz obr. 20.

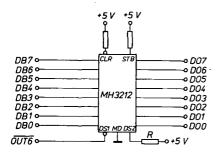
Jiná možnost "programování" délky trvání impulsu je dána použitím klopného obvodu typu R-S jako výstupu, obr. 21. Program bude výsedet tekto

Program bude vypadat takto XRA (0 do reg. A) OUT 06H nastavení KO R-S

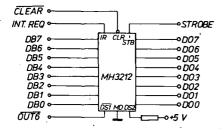
> LAI 01H OUT 06H přestavení KO R-S



Nejčastěji se používá řada klopných obvodů (MH7475 nebo MH3212, SN74100 atd.) pro uchování celé informace uložené v registru A. Do příslušného výstupního portu se převede příslušným strobovacím signálem OUT 0 až OUT 23. Informace zůstane uchována buď do nové instrukce OUT pro tentýž výstup, nebo do doby potvrzení příjmu výstupní periferií (ku-příkladu při použití obvodů MH3212). prvním případě lze obvod MH3212 zapojit podle obr. 22. V druhém případě, kdy se mikroprocesor "doví", že periferní zařízení data již přijalo, se obvod MH3212 zapojí podle obr. 23. Signálu STB se použije jako vstupního signálu pro potvrzení příjmu dat od periferie. Požadavek přerušení zde oznámí potvrzení příjmu dat (INTERRUPT REQUEST).



Obr. 22. Výstupní port s MH3212



Obr. 23. Výstupní port s MH3212 s potvrzením

#### Paměť mikropočítače

Přestože mikroprocesor je základním prvkem mikropočítače, je paměť nutným doplňkem, který svou cenou značně přesahuje cenu mikroprocesoru. Mikropočítač potřebuje paměť ze dvou důvodů:

a) program – mikroprocesor je obecný číslicový prvek, který musí být programován k tomu, aby plnil určité od něho očekávané funkce. Procesor získává své instrukce z paměti ROM.

 b) dočasné uchování dat – mikroprocesor sám obsahuje určitý počet vnitřních registrů, představujících omezenou paměťovou kapacitu. Tato kapacita nebývá dostatečná a proto se běžně používá paměť RAM o určitém rozsahu.

#### Spolupráce s pamětí

Programový čítač (Program counter – PC) je vnitřní registr mikroprocesoru, který obsahuje adresu paměťového místa, ze kterého se má číst následující instrukce. Paměťová místa, ze kterých se instrukcí mají data číst nebo kam se data mají zapsat jsou adresována obsahem registrů H a L. Během kterékoli instrukce spolupracující s pamětí je adresa přístupná na datové sběrnici ve dvou částech; "dolních" osm bitů adresy v čase T1 a "horních" šest bitů v čase T2. Obě části adresy

jsou uchovány v adresovém registru ADL a ADH.

Můžeme tedy shrnout

 Programový čítač – 14 bitů – adresa pro čtení instrukce z paměti.

2. Registry H a L -

a) adresa pro čtení dat z paměti;
b) adresa pro zápis dat do paměti.

Například instrukce mikroprocesoru ADM přičte obsah paměťového místa určeného obsahy registrů H a L k obsahu střádače. Následujících 11 instrukcí pracuje s paměťovým místem, jehož adresa je určena obsahem registrů H a L – LMr, LMI, LrM, ADM, ACM, SUM, SBM, NDM, XRM, ORM, CPM.

Uvedu příklad programu (hexadecimální interpretace):

chci přesunout obsah paměti z adresy 1820 do střádače.

adresa	obsah	instrukce
001A	36	LLI 20H
001B	20	
001C	2E	LHI 1BH
001D	1B	
001E	C7	LAM
•		
•	•	
1B20	FF	

#### Konvence adresování paměti

U procesoru U808D je paměťové místo specifikováno na 14 bitech interního programového čítače PC. Těchto 14 bitů představuje 2<sup>14</sup> možností, tj. 16 × 1024 bitů, tedy 16 k Byte paměti.

Horních šest bitů adresy A8 až A13

Horních šest bitů adresy A8 až A13 určuje 64<sub>10</sub> stránek paměti (page), kde stránka je skupina 256 byte adresovaných adresovými bity A0 až A7. Při oktalovém zápisu reprezentuje jedna stránka místa 000<sub>8</sub> až 377<sub>8</sub>, při hexadecimálním 00H až FFH. To tedy znamená, že 1 k Byte paměti obsahuje čtyři stránky – 000<sub>8</sub>, 001<sub>8</sub>, 002<sub>8</sub>, 003<sub>8</sub> resp. 00H, 01H, 02H, 03H. Uvědomuji si, že hovořím o binární, oktalové a hexadecimální interpretaci čísla, proto uvedu tabulku 7. Například 10101101 binárně je 255 oktalově a AD hexadecimálně.

Tab. 7. dekadicky binárně oktalově hexadecimálně

0	0000	00	0
1	0001	01	1
2	0010	02	2
3	0011	03	3
4	0100	04	4
5	0101	05	5
6	0110	06	6
7	0111	07	7
8	1000	10	. 8
9	1001	11	9
10	1010	12	Α
11	1011	13	В
12	1100	14	С
13	1101	15	Ð
14	1110	16	Ε
15	1111	17	F
16	10000	20	10
17	10001	21	11

#### Stránkování paměti RAM

Technika stránkování paměti zahrnuje jak hardwarové, tak i softwarové změny, přičemž oboje zmenšuje množství hardware, zkracuje program a vzrůstá rychlost zpracování programu u mikropočítače s U808D. Stránkování paměti RAM uvolní také často některý z registrů mikroproce-

soru pro jiná použití. Omezením návrhu tímto způsobem vznikne mikropočítač pouze s jednou stránkou pamětí RAM nebo ještě menší.

Jak jsem již dříve uvedl, tak instrukce, které čtou data, mohou spolupracovat s pamětmi ROM i RAM. Instrukce, které provádějí zápis, pak pouze s pamětmi RAM. U mikropočítače s jednou stránkou paměti RAM může být návrh proveden tak, že při zápisu se automaticky spolupracuje s pamětí RAM. Číslo stránky je tedy ignorováno a na obsahu registru H v tomto případě nezáleží.

Uvedu příklad programu na porovnání vlastností užití jednostránkové paměti RAM. Úkolem je přesun prvních 40H byte z paměti ROM (stránka 20H) do paměti RAM (stránka 3FH).

počet	celk.	instrukce
cyklů	počet	
instrukce	cyklů	
8	8	Lil 40H začátek
8	512	SKOK LHI 20H stránka ROM
8	512	LAM data z ROM
8	512	LMI 3FH stránka RAM
7	448	LMA uchová v RAM
5	320	DCL další adresa
11/9	702	JFC SKOK
	3014	
	počet cyklů instrukce 8 8 8 8 8 7 5	cyklů počet instrukce cyklů 8 8 512 8 512 7 448 5 320 11/9 702

Tentýž program bude při využití techniky jednostránkové paměti RAM vypadat takto.

2	8	8	LLI 40H
2	8	8	LMI 20H
1	8	512	SKOK LAM
1	7	448	LMA
1 .	- 5	320	DCL
3	11/9	702	JFC SKOK
10		1000	

Výhody jsou v daném případě patrné. Při hodinových impulsech 2,5 μsec pro U808D je rozdíl 5 (3014 – 1998) = 5080 mikrosekund, program je o 30 % rychlejší a o dva byte kratší.

Užití jednostránkové paměti RAM je výhodné v systémech pracujících s přerůšením. Přijde-li požadavek přerušení je nutné uchovat pouze obsah registru L předtím, než se uchovají ostatní registry v RAM. Bez užití jednostránkové techniky pro paměť RAM je třeba uchovat registrý H a L před uložením zbývajících registrů v RAM. Běžná praxe při úchovávání obsahů registrů v podprogramu zpracovávajícím přerušení je přesunout registr H do registrů D a registr L do E. Do registrů H a L se vloží adřesa pro uchování registrů A a B. Užitím jednostránkové paměti RAM je třeba uchovat jen obsah registru L v registru E před uchováním registrů ostatních. To uvolňuje registr D pro volné programové použití. Tato skutečnost může usnadnit programování a zmenšit počet kroků programu.

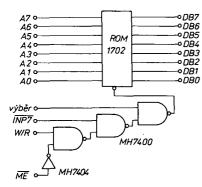
#### Pružnější spolupráce s pamětí

Existují dva základní způsoby, jak přesunout data z pamětí do některého z vnitřních registrů U808D. První způsob je použití instrukce Lrl. Tato instrukce je vhodná zejména pro přesuny konstant uložených přímo v paměti ROM. Tento způsob není nejekonomičtější pro plnění paměti. Druhý způsob spočívá v použití instrukce LrM. Zde ale je nutné stále plnit registry H a L. Tento způsob je pružnější než předchozí, ovšem neustálé modifikování obsahu registrů H a L. není také nejracionálnější. Používají se některé jednodušší způsoby adresování. Jedním z nich je použití již zmíněné jednostránkové paměti RAM, kdy si ušetřime manipulaci s registrem H. Tento způsob je ale vhodný pro malé systémy, kde jedna

stránka paměti RAM stačí. Užitečný je způsob adresování paměti ROM jako vstupního portu s rozšířeným adresováním pomocí registru A.

#### Paměť ROM jako vstupní port

Touto technikou lze s pamětí ROM spolupracovat dvojím způsobem. Zaprvé je to normální způsob adresování použitím instrukcí LrM ve spolupráci s registry H a L. Druhý způsob spočívá v adresování a přenosu dat z pamětí ROM instrukcí INP. Pro tento způsob spolupráce je potřeba určitá úprava hardware. Běžné systémy dovolují číst paměť během cyklů PCI (čtení instrukčního kódu) a PCR (čtení dat), ale právě probraný způsob to také musí dovolit během PCC (I/O operace). U systému VSS808 by to znamenalo tuto úpravu pro spolupráci s pamětí EPROM 1702 (obr. 24), kde signál "výběr" znamená kombinaci adresových bitů A8 až A13



Obr. 24. Paměť ROM přístupná jako paměť i vstupní port

podle stránky ROM. Například bude-li stránka ROM 03H, pak adresy EPROM jsou od 0300H do 03FFH. Uvedu příklad pro převedení dat z paměťového místa 031AH do střádače jednak běžným způsobem a jednak pomocí instrukce INP.

normáľně pomocí INP LHI 03H LAI 1AH LLI 1AH INP 7 LAM 3 byte

#### Požadavek přerušení – "INTERRUPT"

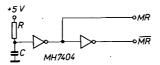
Každý mikroprocesor má možnost přerušit běh hlavního programu a vykonat podprogram. Pak se řízení obvykle vrací zpět blavnímu ok se řízení

zpět hlavnímu programu.

Je-li vstup INT – vývod 18 uveden do stavu log. 1, U808D rozpozná požadavek přerušení v následujícím cyklu PCI signály S0, S1, S2 011 namísto času T1. Tento alternativní čas se označuje T1I. U normálního času PCI – T1 je inkrementován programový čítač PC na konci T1. Tím si procesor připravuje podmínky pro přesun další instrukce programu. Během času T1I, jenž potvrzuje registraci požadavku přerušení, programový čítač inkrementován není. To umožňuje procesoru zapamatování návratové adresy do hlavního programu. Cyklus PCI začínající časem T1I umožňuje "vnutit" procesoru skok do podprogramu pro zpracování přerušení. "Vnucení" instrukce pro skok do podprogramu je uskutečněno pomocnými vnějšími obvody mikroprocesoru a je na návrháři systému jak tuto funkci navrhne.

#### Startovací (inicializační) "interrupt"

Mikroprocesor U808D používá funkce "interrupt" k opuštění počátečního stavu STOP-T3S, ve kterém se procesor nalézá po zapnutí. Během šestnácti časovacích period jsou všechny vnitřní registry A, B, C, D, E, H a L a programový čítač vynulovány. K opuštění počátečního stavu STOP – T3S je třeba inicializační "interrupt". Může se k tomuto účelu použít signál pro počáteční nastavení vnějších klopných obvodů a registrů, obvykle se nazývá Master reset. Ten provede inicializační "interrupt", následuje provedení instrukce "interrupt". Interruptová instrukce obvykle způsobí skok do inicializačního podprogramu (také se nazývá restartový podprogram), který může kupř. vynulovat paměť RAM, vynulovat výstupní porty nebo nastaví počáteční podmínky pro vnější periferie, obr. 25.



Obr. 25. Jednoduchý obvod Master Reset

#### Použití přerušení

Program do kterého se mikropočítač dostane po ukončení inicializačního podprogramu a který obsahuje instrukce pro zpracování základních funkcí a řídí vlastně celou činnost mikropočítače, se nazývá hlavní program. Objeví-li se požadavek přerušení, dokončí mikroprocesor právě prováděnou instrukci a pak dovolí hardware "vnutit" instrukci "interrupt". Touto instrukcí bývá instrukce 00AAA101 – RESTART, která způsobí skok do podprogramu na adrese AAA000. Tento stav "obslužný" podprogram přerušení zpracuje a na svém konci obsahuje návrat na původní místo do hlavního programu instrukcí 00000111 – RETURN.

Příkladem použití přerušení může být spolupráce mikropočítače s klávesnicí. Je-li stisknuta klávesa, je vydán požadavek přerušení (kromě kódu klávesy); mikropočítač dokončí právě prováděnou instrukci hlavního programu; následuje skok do podprogramu pro obsluhu přerušení z klávesnice, který například uloží znak z klávesnice do paměti RAM pro další použití. Poté se z podprogramu vráti řízení opět hlavnímu programu a pokračuje se instrukcí, která následuje instrukci, při níž došlo k požadavku přerušení. Obsluha klávesnice se může ale také obejít bez přerušení. Tehdy je ale třeba se v hlavním programu stále vracet ke vstupnímu portu, kde klávesnice je připojena.

Použití přerušení je důležitý faktor při návrhu systému s mikroprocesorem. Někde není (kromě inicializačního – to je nutné u U808D vždy) použito vůbec, někde se používá pouze jedno, jinde více-úrovňový vektor přerušení, Někde je přerušení povoleno pouze v T3S – STOP v PCI, jinde je třeba povolit jeho zpracování i během hlavního programu.

#### Synchronizace přerušení s U808D

Vstup INT mikroprocesoru U808D vyžaduje řádnou vnější synchronizaci změny úrovně signálu INT. Novější mikroprocesory jako 8080 a Z80 a jejich potomci mají již řádnou synchronizaci zabezpečenu uvnitř. Signál INT je uvnitř U808D veden ke dvěma různým částem vnitřních obvodů mikroprocesoru. Okamžik přerušení nastává se spádovou hranou  $\Phi_1$ . Jestlíže INT se změní krátce před touto hranou (200 ns), jedna z vnitřních částí může interrupt zaznamenat a druhá nikoli a dojde ke "zmatku". Z těchto důvodů je nutné

zabezpečit synchronizaci změny signálu INT buď s náběžnou hranou  $\Phi_1$  nebo lépe s  $\Phi_2$ .

#### Interrupt v T3S - STOP

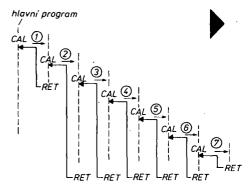
Pro malé systémy, kde není nutné bezprostředně ihned "obsloužit" přerušení, je výhodné použít způsob povolení přerušení pouze ve stavu T3S – STOP, kam se mikroprocesor dostane programově instrukcí HLT. Sníží se nároky na hardware i software (nutnost uchovat registry a příznaky). Uvědomme si totiž, že u velkých počítačových systémů s rozsáhlými interruptovými řetězci také nedochází k okamžitému ošetření požadavku přerušení, je-li právě zpracováváno přerušení s vyšší prioritou a přijde přerušení s prioritou nižší.

#### Obecně povolené přerušení

U některých systémů je třeba dovolit přerušení a jeho zpracování v obecném okamžiku (tedy nejen v T3S – STOP) hlavního programu nebo podprogramu. Tato technika však vyžaduje uchování tzv. procesorového statusu. Procesorovým statusem míním obsahy vnitřních registrů mikroprocesoru A, B, Č, D, E, H a L a příznaků CARRY, ZERO, SIGN a PARITY. Modernější mikroprocesory jako 8080 a Z80 a jejich následovníci mají pro uchování procesorového statusu instrukce PUSH a pro zpětné získání instrukce POP. Mikroprocesor U808D však tyto šikovné instrukce nemá a tak je třeba je vhodně obejít. gozději si popíšeme, jak to lze udělat.

### Zásobník a programový čítač (jejich funkce při podprogramu)

Mikroprocesor U808D obsahuje osm programových čítačů. Ukazatel zásobníku určuje, který z oněch čtrnáctibitových registrů je právě přístupný. Je-li zavolán podprogram, je ukazatel zásobníku posu-nut "nahoru" o jednu úroveň. Tím nut "nahoru" o jednu úroveň. Tím v "opuštěném" programovém čítači zůstane adresa instrukce, na které skončil při skoku do podprogramu. "Nový" programový čítač je modifikován skokovou instrukcí do podprogramu. Je postupně inkrementován podle průběhu podpro-gramu. Při instrukci RETURN se ukazatel zásobníku sníží o jednu úroveň. Tím se "vytáhne" programový čítač "opuštěný" při skoku do podprogramu. Podle jeho obsahu lze samozřejmě volat další podprogram. U již zmíněných mikroprocesorů 8080 a Z80 počet úrovní volání závisí na definici velikosti zásobníku paměti RAM. Mikroprocesor U808D má však zásobník vnitřní - oněch osm čtrnáctibitových registrů. To ale znamená, že lze volať nejvýše až do sedmé úrovně. Jinak nenastáne po poslední instrukci RETURN návrat do původní úrovně (obr. 26).



Obr. 26. Volání podprogramů – maximální řetěz

#### Příznakové klopné obvody

Příznaky se mění v závislosti na výsledku vykonané aritmetické a logické opera-ce. Jsou čtyři: C – CARRY – přetečení nebo podtečení, Z – ZERO – výsledek je nulový, S – SIGN – výsledek je záporný (bit D7 je roven 1), P – PARITY – když počet jedniček ve výsledku je sudý, je P = 1. Popišme si všech 16 kombinací příznako-

Popiš	me si všech 16 kombinaci příznako-
vých t	oitů:
CPZS	Výsledek
0000	kladný, nenulový, bez přenosu
0001	záporný, bez přenosu
0010	není možné; je-li Z = 1, musí být
	také P = 1 - protože nulový výsle-
	dek znamená vlastně sudý počet
	jedniček
0011	není možné; je-li S = 1 nemůže být
0011	Z=1
0100	sudý počet jedniček, bez přenosu.
0100	kladné číslo
0101	
0101	sudý počet jedniček, bez přenosu,
0110	záporné číslo
0110	nulový obsah, bez přenosu
0111	není možné; je-li S=1 nemůže být
4000	Z=1
1000	kladný, nenulový, s přenosem
1001	záporný, s přenosem
1010	není možné; je-li Z=1 musí být
	také P=1
1011	není možné; je-li Z=1 musí být
	také P=1
1100	kladný, sudý počet jedniček,
	s přenosem
1101	záporný, sudý počet jedniček,
	s přenosem
1110	nulový obsah, s přenosem
1111	není možné; je-li S = 1 nemůže být
	Z=1

#### Uchování procesorového statusu

Hned na začátku musím zdůraznit, že uchování obsahu všech registrů bez do-datkových obvodů (hardware) není možné. Teoretická mez pro systém s jednou stránkou paměti RAM je uchování šesti ze sedmi registrů A až L. S více než 256 byte RAM lze programově uchovat pouze pět

vnitřních registrů.
Nejvhodnější způsob, jak uchovat více než jeden registr, vyžaduje použít registry H a L pro adresy paměti a instrukce LMr a INL. Vzhledem k tomu, že ale instrukce INL – inkrement L – modifikuje příznaky, je zase nutné nejprve uchovat příznaky. Pro uchování příznaků se ovšem použije registr A. Tím je nutné nejprve uchovat obsah registru A. Tuto sérii protikladů lze řešit programem o třech částech.

První část musí uchovat registry H a L a vložit do nich adresu paměti ŘAM, kde se má uložit obsah střádače.

Druhá část určuje stav příznaků, které mají být uchovány. Příznaky nepoužité v hlavním programu není nutno uchovávat. Ke konci druhé části programu obsahuje střádač všechny informace tak, aby mohly být opětovně získány zpět. Tato část je ukončena instrukcemi INL a LMA. Instrukci INL již lze použít, neboť stav příznaků byl již určen a změna příznaků již nevadí

Třetí část programu je určena k uchování obsahu ostatních registrů použitých hlavním programem a obslužným podprogramem přerušení společně. Obsah registrů, které podprogram nepoužívá, není nutné uchovávat.

Část první

LDH uchová reg. H v reg. D; LEL uchová reg. L v reg. E; LHI 01H počáteční adresa pro uchování procesorového status uchová obsah střádače.
---

Z první čá	isti je patrn	o, že regi:	stry
D a E nel:	ze uchovat.	•	
Druhá čá:			
LAI _	00 do střá	idače;	
JTZ C			
LAI COH			
JFS C			
LAI 30H			
C:RAR	čti bit CA	RRY;	
JTP P			
XRI 01H	definuje li	ichou pari	tu
P:INL			
LMA			
Pro ozřej	mění bude <sup>,</sup>	vhodné uv	ést obsahy
střádače	v závislosti	i na deset	ti možných
	cích příznal	(ů C, P, Z,	
CPZS	střádač	CPZŚ	střádač
0000	19H	1000	99H
0001	61H	1001	E1H
0100	18H	1100	98H
0101	60H	1101	EOH
0110	00H	1110	80H
	ém čtení p	říznaků se	provedou
instrukce			
LAM			
ADA.			
Třetí část	je potom		
INL		_	
LMB	uchová re	g. B;	
INL		_	
LMC	uchová re	g.C;	
INL		- • •	
LMD	uchová re	g. H;	
INL			
LME	uchová re		
	e procesor	ovy status	pak ulozen
takto:	A.		
0180	reg. A;		
0181	příznaky;		
0182	reg. B;		
0183 0184	reg. C;		
0185	reg. H;		
	reg. L.		
konciobs	diovy Statu	s se preve	ede zpět ke nu přeruše-
ni na iel	nazneno po	uprogram	i uchovoli
Program	nož začátk pro zpětné	u jaille je nřevedení	j udilovali. Lindo:
LHI	01H	hicacaciii	buuc.
LLI	85		
LLI	J		

	00
LEM	načte reg. L;
DCL	
LDM	načte reg. H;
DCL	3,
LCM	načte reg. C;
DCL	
LBM	načte reg. B;
DCL	The to rog. D,
LAM	čte příznaky;
ADA	definuje příznaky zpět;
DCL	dominajo priznaky zpot,
LAM	čte zpět střádač:
LLE	obnoví obsah reg. L;
LHD	obnoví obsah reg. H;
RET	
1111	konec podprogramu.

#### Konstrukce

Mikroprocesorový vývojový stavebni-cový systém byl především konstruován s ohledem na potřebu vývoje; jednak obvodového řešení a ověření jeho provozuschopnosti, a pak také k odlaďování programů pro pevnou funkci mikroprocesorového zařízení na bázi obvodu U808D. S ohledem na potřebu odladování programů je VSS808 vybaven relativně složitým ovládacím panelem s příslušnými obvody. Konsole, realizovaná na dvou deskách s plošnými spoji o rozměrech  $410 \times 110$  a  $100 \times 160$  mm, tvoří prakticky 40 % veškeré spotřeby integrovaných obvodů celého VSS808.

#### Sběrnice VSS808

Sběrnice je společná pro všechny osazené desky. Lze ji rozdělit na tři základní skupiny signálů (tab. 8):

Tab. 8. Tabulka zapojení sběrnice VSS

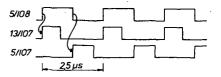
Číslo	Signál	Číslo	Signál
1	· 0 V	31	S0
2 3	0 V	32	S1
3	5 V	33	S2
4	5 V	34	SYNC
5	D7 ·	35	1/0
6	D6	36	RDY
7	D5	37	DMA
8	D4	38	DBE
9	D3	. 39	ADL
10	D2	40	ADH
11	D1	41	MADV
12	D0 ME	42	
13	<u>_M</u> E	43	−9 V
14	₩/R	44	
15	A0	45	MR
16	A1	46	
17	A2	47	
18	A3	48	
19	A4	49	
20	A5	50	
21	, A6	51	Ф 22
22	A7	52	Ф 21
23	A8	53	
24	A9	54	
25	A10	55	
26	A11	56	<u>T</u>
27	A12	57	IA2
28	A13	58	ĪĀ1
29	A14	59	<u>IR</u>
30	A15	60	ĪĀŪ
		61	0 V
		62	0 V

- třístavové oboustranné;
- s otevřeným kolektorem;
- standardní TTL.

Sběrnice rozvádí dvě napájecí napětí +5 V a -9 V. Datová část sběrnice je třístavová a obousměrná. Adresní část sběrnice je tvořena pouze výstupy TTL integrovaných obvodů, tvořících adresový registr. Didiologica (h. 1987) vý registr. Řídicí signály tvořené na desce CPU jsou většinou s otevřeným kolektorem. Úroveň hodinových signálů je TTL. Při každém dalším návrhu na doplnění systému VSS808 je tedy nutné počítat s omezenou zatížitelností zejména u adresové části sběrnice.

#### Deska CPU (obr. 29, 30, 31)

Deska CPU (Central Processing Unit) obsahuje především mikroprocesorový obvod U808D (IO5); dále pak hodiny, řídicí logiku, budiče datové sběrnice, obvody přerušení včetně budičů instrukce přerušení. Hodiny jsou vytvořeny ze dvou integrovaných obvodů UCY74123 IO7 a IO8. Konstanty RC jednotlivých monostabilních klopných obvodů jsou určeny podle již dříve uvedeného vzorce. Základní kmitočet se pohybuje kolem 0,4 MHz, což je dáno jemností řady a tolerancí součástek (odpory jsou pevné). Naměřené hodnoty  $\Phi_1$  a  $\Phi_2$  a jednotlivé průběhy jsou na obr. 27. Řídicí logika je tvořena zejména IO10 (pamětí ROM74188), naprogramovanou podle tabulky 9. Vstupy IO10 jsou jednak stavové signály S0, S1, S2, oddělené obvodem IO6 MH3216 od mikroproceso-



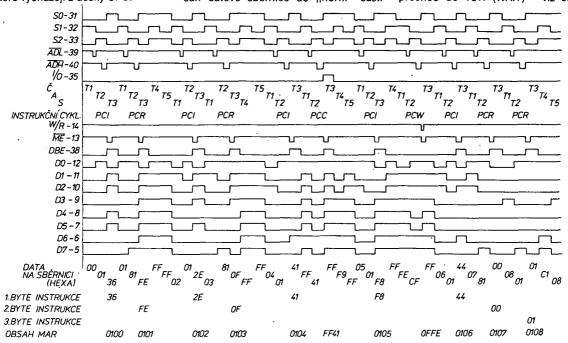
Obr. 27. Diagram hodinového obvodu VSS808

rového obvodu U808D, jednak signály A14 (vývod 29 sběrnice) a A15 (vývod 30 sběrnice), které dodává MAR na desce paměti 4 kByte RAM.

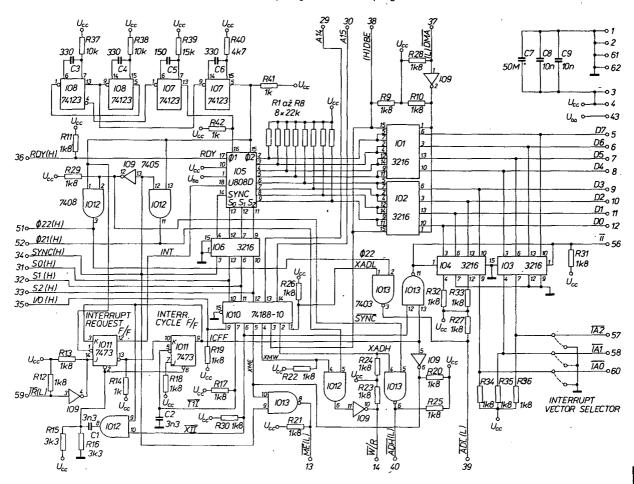
Paměť ROM MH74188 má výstupy s otevřeným kolektorem, proto jsou všechny výstupy IO10 doplněny pull-up odpory, 1,8 kΩ.

Proberme postupně všechny řídicí signály, které vycházejí z desky CPU. Signál ADL (Adress Low) je strobovací signál pro přesun obsahu datové sběrnice v čase T1 resp. T1I do "dolní" části MAR na desce paměti RAM. Signál ADL je synchronizován s hodinovým signálem  $\Phi_{22}$  a je aktivní v log. 0 (otevřený kolektor). Signál ADL je vyveden na sběrnici na vývod 39. Dalším řídicím signálem je ADH (Adress High). Tento signál strobuje obsah datové sběrnice do "horní" části

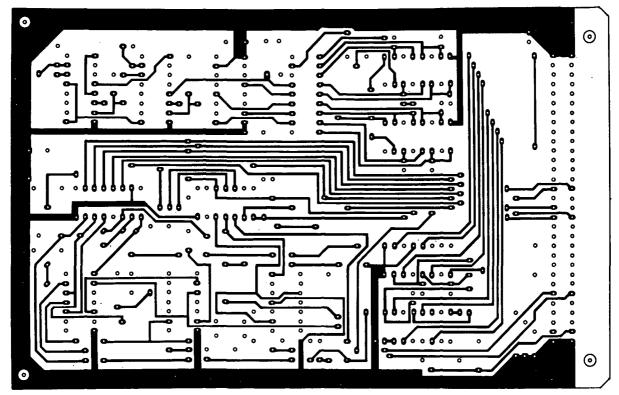
MAR. Signál ADH je synchronizován se signálem SYNC log. 1. ADH je aktivní v log. 0. Tento signál je "širší" než ADL, to proto, že při adresování portu nebo paměti vyžadujícím dlouhou dobu přístupu by pro přechod procesoru do stavu WAIT nebylo možné včas změnit úroveň signálu RDY (vývod 36 sběrnice) tak, aby procesorový obvod zasynchronizoval na konci T2 přechod do T3W (WAIT) – viz celkový

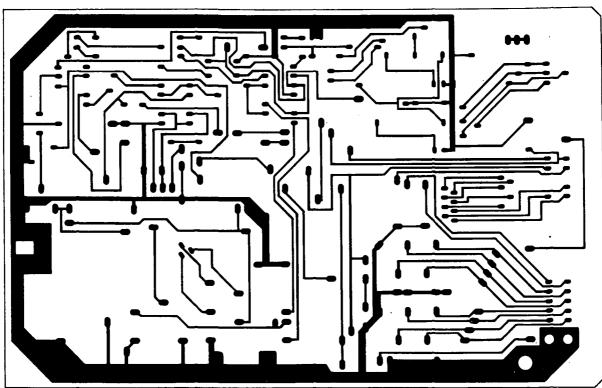


Obr. 28. Časový diagram krátkého programu



Obr. 29. Schéma zapojení procesorové desky VSS808





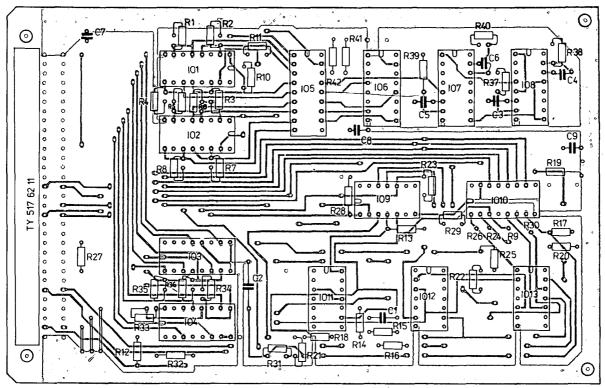
Obr. 30. Obrazce plošných spojů procesorové desky VSS808 (Q101)

časový diagram VSS808. Signál ME (Memory Enable - uvolnění paměti) je synchronizačním signálem pro adresové deko-déry a tím i řídicí vstupy (CS – Chip select) paměťových obvodů Signál ME je vždy log. 0, když se má z paměti číst nebo do paměti zapisovat. Je signálem z výstupu s otevřeným kolektorem (vývod 13 sběrnice). Je synchronizován signálem SYNC log 1. Signálem určujícím, zda se bude z paměti číst nebo zapisovat je u VSS808 signál W/R vývod 14 sběrnice. Signál W/R je synchronizován hodinovým signálem  $\Phi_{21}$ . Signál W/R je log. 0, jedná-li se o zápis, v ostatních případech je v log. 1 (otevřený kolektor). Dalším řídicím signálem je DBE

(Data Bus Entry); tento signál je přímo výstupem IO10 MH74188. DBE určuje směr toku dat po oboustranné datové sběrnici. Je-li log. 0, pak data směřují z mikroprocesoru na sběrnici, nabude-li DBE úrovně log. 1, pak mikroprocesor čte data ze sběrnice. Signál definující synchronizaci pro vstupní a výstupní porty je I/O - vývod 35 sběrnice. Je tvořen výstupem IO10, přičemž je aktivní v log. 1. Při čtení instrukce přerušení (RST) definované propojkami IA0, IA1 IA2 na vstupech budičů iO3,IO4 na zem se užívá signál li (Interrupt Instruction), zapojený jako vstup DC MH3216. Vyjmutím propojek IAO až IA2 je možné modifikovať instrukci RST tak, že

mikroprocesor provede odskok na jinou

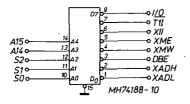
mikroprocesor provede odskok na jinou adresu. Vyjmeme-li všechny spojky, můžeme rozšířit VSS808 o desku přerušení. Signál  $\overline{\bf I}$  je tvořen součtem signálů  $\overline{\bf XII}$  jako vstupu IO10 a ICFF z výstupu klopného obvodu Interrupt Cycle (IO11). Funkce přerušení byla popsána dříve. Teď popíši funkci klopných obvodů přerušení. Vstupní signál  $\overline{\bf IR}$  log. 0 (vývod 59 sběrnice) definuje podmínku pro nastavení JK klopného obvodu IO11 Interrupt Request při nejbližší spádové hraně  $\Phi_2$ . Tím je řádně zasynchronizován požadavek přerušení (signál INT vstup 18 IO5). Mikroprocesor dokončí instrukci a potvrdí příchod INT signálem  $\overline{\bf TII}$  (vývod 7 IO10).



Obr. 31. Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji Q101

Tab. 9. Obsah ROM MH74188-10 CPU

	ODSGII	auresa	005411
00	40	10	40
01	74	11	54
02	41	12	41
03	40	13	40
04	42	14	42
05	40	15	40
06	01	16	00
07	40	17	40
80	40	18	40
09	C4	19	58
A0	41	1A	41
0B	40	1B	40
0C	42	1C	42
0D	40	1D	40
0E	00	1E	00
. 0F	40	1F	40



Protože na vstupu 10 lO11 je v log. 1, je klopný obvod Interrupt Cycle překlopen a ICFF je v log. 1. V následující T3 je generován signál XII a signál II pro čtení instrukce přerušení. Spádová hrana sig-nálu XII vrátí oba klopné obvody, jak Interrupt Request, tak i Interrupt Cycle do výchozího stavu. Signál ICFF (log. 1) přes hradlo IO9 výstup 6 blokuje signál ME. Posledním vstupním signálem desky CPU je DMA (Direct Memory Access) aktivní v log. 0. Na vstupu je opatřen odporem pull-up pro možné sdílení hradly s otevřeným kolektorem. Tento signál je určen pro možnost uvedení vnější části datové sběrnice do třetího stavu.

Signál DMA je u VS808 generován pouze ovládacím panelem při zápisu nebo čtení paměti RAM.

#### Ovládací panel (konsole), obr. 32 až 37.

Konsole je tvořena dvěma deskami Konsole je tvorena dvema deskami s plošnými spoji, čelním panelem a vlastní deskou konsole, připojenou na sběrnici; desky jsou vzájemně propojeny dvěma kabely. Konsole jako celek je tvořena několika základními logickými bloky. Je to jednak oboustranný třístavový budič datové sběrnice, osmibitový pracovní rejisty konsole, ovládní logika START. gistr konsole, ovládací logika START/ STOP/STEP/INT, logika zápisu a čtení paměti a zobrazovací část. Popíši funkci jednotlivých signálů na konkrétní činnosti konsole.

Signály A0 až A13, DMA, ADL, ADH, SYNC, MADV a IR jsou vedeny na desku čelního panelu přímo ze sběrnice. Ze sběrnice jsou nejprve přivedeny na desku konsole, uprostřed které je umístěn konektor FRB se třicetí vývody. Z tohoto konektoru jsou signály vedeny na desku čelního panelu plochým kabelem. Signály jsou přířazeny podle tabulky 12. Ostatní signály mezi deskou čelního panelu a deskou konsole jsou vedeny přes 62pó-lový konektor FRB na vnější hraně desky konsole a odtud opět plochým kabelem na desku čelního panelu. Vzájemné propojení je patrné ze schématu.

1) Vložení programu nebo dat do paměti

Zápis do paměti je možný z čelního panelu VSS808 buď ve stavu WAIT nebo STOP – jsou indikovány na displejí datové části jako svítící desetinné tečky číslicovek LED LQ410. Tyto stavy jsou dekódovány dekodérem IO8 na desce konsole, signál T3W – WAIT je výstup 1 IO8 a stav T3S – STOP je na vývodu 4 IO8, oba jsou aktivní v log. 0. Tyto signály jsou přes pracovní odpory přímo vedeny na desku čelního panelu na vstupy desetinných teček datových číslicovek LED. Stavu WAIT se dosáhne při zapnutí VSS808, je-li tlačítko CONSOLE MODE stisknuto předem. Stavu STOP dosáhneme při zapnutí, je-li naopak předem stisknuto tlačítko RUN. Jak tedy zapisujeme do paměti. Stiskneme tlačítko CONSOLE MODE a vymáčkneme tlačítko RUN, tím získáme tyto podmínky

vývod 36 sběrnice-signál RDY - bude log. 0;

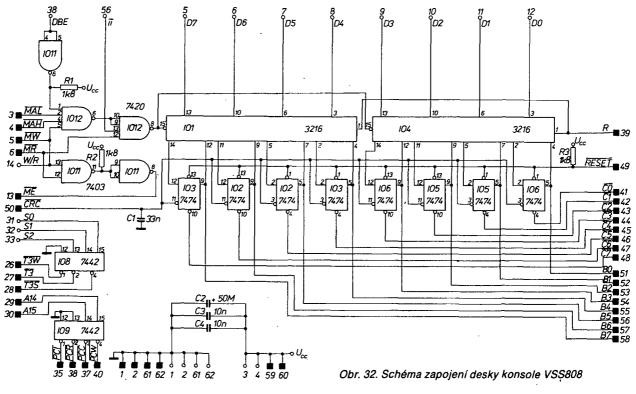
- klopný obvod RS RUN/STOP je ve stavu STOP (nezaměňovat se stavem mi-kroprocesoru T3S – STOP!!!); - vnitřní signál R konsole je log. 0 (tvoří vstup CS budičů datové sběrnice na

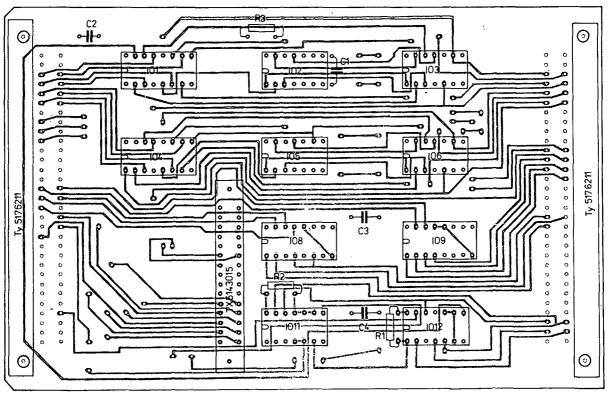
desce konsole).

Nejprve zvolíme adresu paměťového místa, kam hodláme zapisovat. Stiskneme tlačítko RESET na čelním panelu, tím generujeme signál RESET log. 0 (vývod 49 vnitřního propojení desek konsole), který vynuluje všechny klopné obvody typu D MH7474, tvořící pracovní registr konsole. Výstupy pracovního registru

Tab. 10. Obsah ROM MH74188-11

adresa	obsah	adrona	ahaah	
00 01 02 03 04 05 06 07 08 09 0A 0B 0C 0D 0E 0 )F	0C 9F 4A 0B 99 29 28 8F 08 89 88 6C 1A 68 E8	10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 1A 1B 1C 1D 1E	98 7C C8 9F FA FF 1E 1C 19 BA F7 FB C2 FD 6B D9	_
0 12 0 13 0 12 0 17 0 10	07   9   7   5   5   5   5   5   5   5   5   5		F <u>/ <del>С</del></u> /В E/ _ /С, D ' Н	



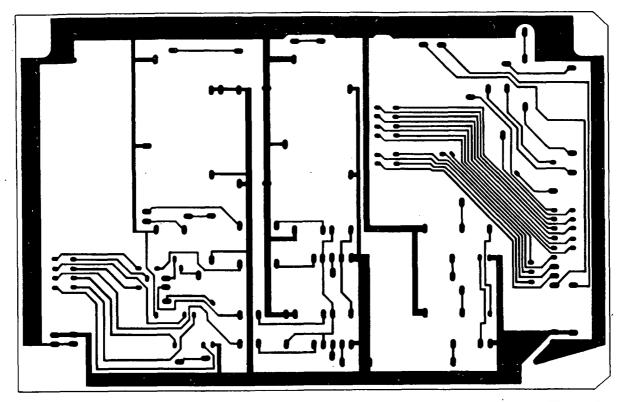


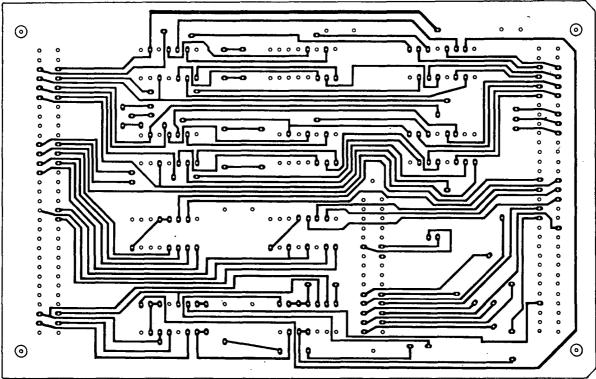
Obr. 33. Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji Q102 konsole VSS808

jsou přímo vedeny na dekodéry displeje, tvořené paměťmi ROM MH74188 naprogramovanými tak, aby umožňovaly hexadecimální interprejaci obsahu pracovního registru konsole (tabulka obsahu pamětí ROM je v tab. 10). Vstupní tlačítka označená 0 až 7 a rozmístění podle váhy 8 4 2 1 jsou uvedena přímo na nastavovací vstupy klopných obvodů pracovního registru konsole na desce konsole (jedná se o vstupy 4 a 10 IO2, 3, 5 a 6). Volená kombinace se samozřejmě okamžitě objevuje na datové části displeje pro kontrolu v hexadecimálním tvaru. Teď tedy

máme část adresy, na kterou budeme chtít zapsat, v pracovním registru konsole. Abychom ji přenesli do příslušné části adresového registru MAR na desce RAM 4 kByte, stiskneme příslušně označené tlačítko na čelním panelu označené analogicky ADL a ADH. Tato tlačítka jsou zapojena na klopné obvody RS k zamezení nežádoucích zákmitů signálů. Výstupy obvodů RS přímo generují signály ADL a ADH na sběrníci a současně se signálem STOP log. 1 pomocí součtového hradla signál DMA log. 0. Znamená to, že při přesunu dat z pracovního registru konsole.

le do MAR je budič datové sběrnice mikroprocesoru na desce CPU ve třetím stavu, zatímco budiče konsole jsou pomocí IO12 MH7420 (výstup 8, log. 0) aktivovány ve směru z pracovního registru konsole na sběrnici. Zvolená část MAR tedy převezme obsah pracovního registru konsole. Adresu jsme tedy určili a zároveň máme obsah MAR na čelním panelu, tentokrát jsou dekodéry z pamětí ROM MH74188 přímo připojeny na adresní část sběrnice a číslicovky LED LQ410 trvale zobrazují její obsah. Data, která chceme zapsat na zvolenou adresu, vložíme do





Obr. 34. Obrazce plošných spojů desky konsole VSS808 (Q102)

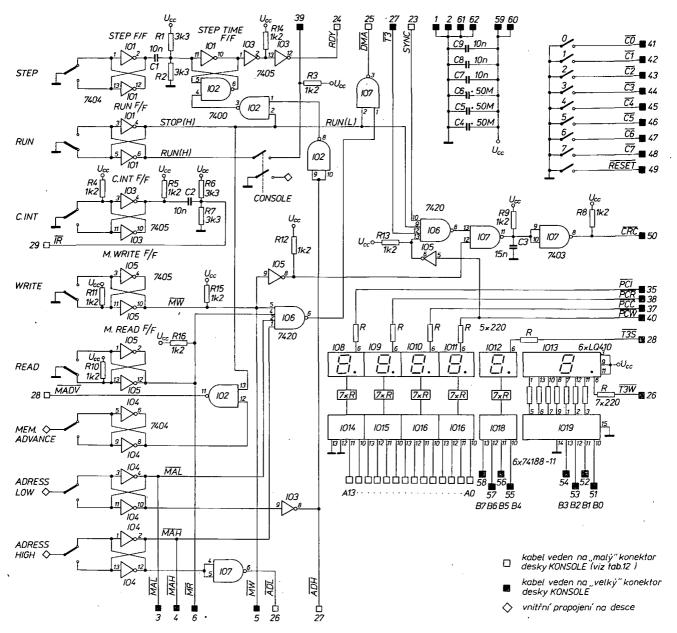
pracovního registru konsole již popsaným pracovnino registru konsole ji z popsaným způsobem. Stisknutím tlačítka WRITE klopný obvod RS generuje signál MW (log. 0), který jednak generuje DMA (log. 0), dále je "přejmenován" na známý W/R pro sběrnici, generuje také signál ME (log. 0) pro sběrnici a konečně také DC (log. 0) budiče konsole IO1 a IO2. Obsah pracovního registru konsole je Obsah pracovního registru konsole je Obsan pracovnino registru konsone je přepsán do zvoleného místa paměti. Chceme-li dále zapsat na adresu o jednotku vyšší, stiskneme tlačítko MADV (Memory Advance). Klopný obvod RS, připojený na tlačítko MADV, generuje signál MADV na sběrnici (vývod 41), který signál madva spěrnici (vývod 41), který signál madva spěrnici (vývod 41), který signál signá je přiveden na hodinový vstup MAR na

desce RAM 4 kByte a který je, jak jsem se již zmínil, právě z tohoto důvodu tvořen čtyřmi čítači MH74193. Nový obsah MAR je zobrazen v adresní části displeje čelní-ho panelu VSS808. Umíme tedy napsat program a známe příslušné signály a jejich poslání.

2) Čtení dat z paměti Ovládací tlačítka na čelním panelu Ovladaci tlacitka na ceinim panelu musí být ve stejné poloze jako při zápisu. Stiskneme tlačítko READ. Klopný obvod-RS tvarově upravující výstupní signál z tlačítka generuje signál MR (log. 0). Dále jsou generovány signály: DMA (log. 0), signál W/R (log. 1) a ME (log. 0), vstup DC

budičů konsole bude log. 1. Proto obsah budičů konsole bude log. 1. Proto obsah zvolené adresy (dle obsahu MAR) bude signálem MR a nejbližší náběžnou hranou signálu SYNC do log. 1 a signálem CRC (Console Register Clock) (log. 0) převeden do pracovního registru konsole a současně zobrazen na čelním panelu VSS808 na displeji DATA. Chceme-li číst z další adresy, stiskneme tlačítko MADV a opět tlačítko READ. Nyní jsme schopni kromě zápisu do paměti také její obsah zkontrolovat! lovat!

3) Provedení instrukce z čelního panelu Logika čelního panelu je navržena také s ohledem na možnost dílčího provádění



Obr. 35. Schéma zapojení desky čelního panelu VSS808

instrukcí po jednotlivých jejích bytech.

Příklad: chceme změnit obsah programového čítače mikroprocesoru na hodnotu 01FEH, je tedy třeba provést instrukci JMP 01FEH.

Instrukční kód instrukce JMP je 44H. Uvedeme mikropočítač do stavu WAIT a CONSOLE MODE (tlačítko CONSOLE MODE stiskneme). Vymažeme pracovní registr konsole stisknutím tlačítka RESET na čelním panelu. Vložíme pomocí tlačítek 7 až 0 44 H. Teď si všimneme, že jednotlivým desetinným tečkám číslicovek LED LQ410 jsou přířazeny jednotlivé instrukční cykly PCI, PCC, PCW a PCR. Jsme-li v cyklu PCI stiskneme tlačítko STEP a klopný obvod RS se stejným označením ve schématu desky čeľního panelu generuje přes derivační člen RC impuls o úrovni log. 0 na vstup dalšího klopného obvodu RS, označeného jako STEP TIME. Klopný obvod STEP TIME se překlopí a uvede signál RDY (vývod 36 sběrnice) do log. 1, procesor opustí stav T3W-WAIT a přejde do T3, přičemž deska CPU generuje DBE (log. 1). Signál DBE (log. 1) přes IO12 (MH7420) uvede vstup DC budičů konsole do stavu log. 0. Obsah pracovního registru konsole je zpřístup-něn datové sběrnici a vnitřním registrům

mikroprocesoru U808D. Vnitřní dekodér instrukcí mikroprocesoru dekóduje instrukční kód 44H jako JMP a přejde v T2 do PCR. Zároveň signál ADH log. 0 z des-ky CPU vynuluje klopný obvod STEPTIME na desce čelního panelu. Signál RDY tím přejde do log. 0, mikroprocesor registruje změnu úrovně signálu RDY na konci T2 a reaguje přechodem do T3W – WAIT. Stav WAIT je indikován již popsaným způsobem. Adresová část displeje ukazuje inkrementovaný obsah MAR (ADL a ADH v časech T1 a T2 předcházejících T3W!). Mikroprocesor ale také přešel do PCR, to je indikováno na čelním panelu svitem příslušné desetinné tečky. Signál PCR a ostatní instrukční cykly jsou pro čelní panel dekódovány dekodérem IO9 (MH7442) na desce konsole, jehož výstupy jsou přes pracovní odpory vedeny přímo na číslicovky LED adresové části. Vložíme do pracovního registru popsaným způsobem další byte - FEH - a stiskneme tlačítko STEP. Adresa je opět inkrementována a opětovně je indikován instrukční cyklus PCR a WAIT. Vložíme poslední třetí byte instrukce JMP - 01H. Stiskneme STEP. Adresová část displeje čelního panelu VSS808 indikuje nový obsah MAR, kterým je výsledná adresa instrukce JMP 01FEH. Zároveň je indikován instrukční cyklus PCI.

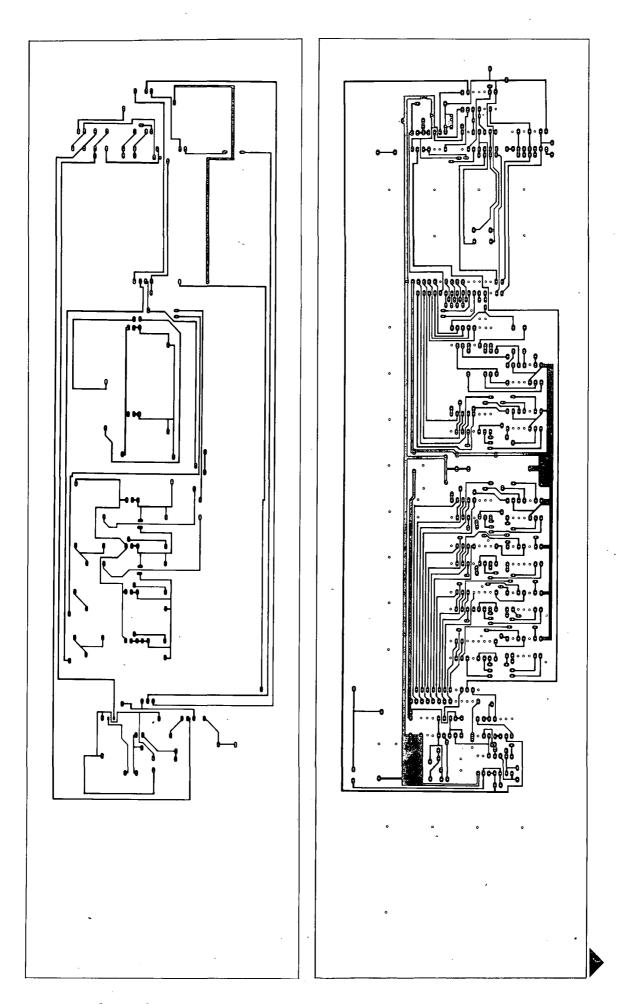
Popsaným způsobem ovládáme start programu od zvolené adresy!!

### 4) Krokování programu v'uženého v paměti

Výše popsaným způsob m nastavíme programový čítač mikroprocesoru U808D na počáteční adresu programu, který jsme vložili do paměti. Tentokrát dezaktivujeme CONSOLE MODE, ale tlačítko RUN stále necháme ve stavu STOP. Signál budiče R je log. 1 a budiče konsole jsou ve třetím stavu. Stiskneme tlačítko STEP – adresa je inkrementována a na čelním panelu je také indikován příslušný instrukční cykl, který mikroprocesor nabyl po dekódování instrukčního kódu. Chceme-li znát obsah indikované adresy, stiskneme console MODE a stiskneme READ, obsah adresy získáme na displeji DATA, pak opětovně tlačítko CONSOLE MODE vymáčkneme a můžeme opakovat STEP. Ze schématu je patrná stejná funkce signálu ADH jako v předchozích případech.

5) Spuštění programu

Nastavíme programový čítač mikroprocesoru jako v bodě 3) na počáteční adresu



Obr. 36. Obrazce plošných spojů desky čelního panelu VSS808 (Q103); skutečný rozměr je 410  $\times$  120 mm

programu. Stiskneme tlačítko RUN, tím je blokována funkce "reset" signálu ADH na klopný obvod RS STEP TIME. Nakonec stiskneme tlačítko STEP, mikropočítač opustí stav WAIT a vykonává program; konsole neovládá mikroprocesor signálem RDY.

6) Zastavení běhu programu

A – provádění programu zastavíme tím, že vymáčkneme tlačítko RUN, je indikován stav WAIT, překlopením klopného obvodu RUN/STOP první příchozí ADH (log. 0) vynuluje klopný obvod STEP TIME a sig-

vyhuluje klopny obvod STEP TIME a sig-nál RDY přejde do log. 0.

B – programem, tím že použijeme instruk-ci HALT. Dekóduje-li mikroprocesor in-strukci HLT, přejde mikroprocesor do stavu T3S-STOP (nezaměňovat s funkcí RUN/STOP klopného obvodu!).

RUN/STOP klopneno obvodu:).

7) Tlačítko INT na čelním panelu

Jak jsem již uvedl dříve, je k tomu, aby
mikroprocesor opustil stav T3S-STOP,
nutné uvést vstup INT (vývod 18 mikroprocesoru) do log. 1. Stiskneme-li tlačítko
INT na čelním panelu, je generován signál
IR (lac. 0) (sekvence kyla nopsána u des-IR (log. 0) (sekvence byla popsána u desky CPU), proběhne sekvence přerušení stisknutím STEP, je čtena instrukce pře-rušení RST 0 a VSS808 přejde do stavu WAIT na adrese 0000H a v cyklu PCI.

#### Deska 4 kByte RAM (obr. 38, 39, 40)

Tato deska jako jediná z celého VSS808 obsahuje součástky z dovozu z KS. Jsou jimi paměťové obvody 2114. Jedná se o paměťové obvody s organizaci 1 k × 4 (obr. 41). Osm kusů těchto obvodů na desce tvoří paměť 4 kByte. Vzhledem k plánovanému malému rozsahu VSS808 jsou třístavové výstupy paměťových obvodů 2114 vyvedeny na datovou sběrnicí. Ovládání spolupráce se sběrnicí je dáno vstupy CS aWE. Vstup WE je připojen na sběrnicový signál W/R (vývod 14) přes oddělovací hradla. Pomocí vstupu CS jsou vybírány jednotlivé IO (1 kByte) adre-sovým dekodérem MH74154. Dekodér je synchronizován signálem ME (vývod 13 sběrnice). Kromě paměťových obvodů a dekodéru obsahuje paměťová deska 4 kByte RAM také adresový registr MAR, tvořený čtyřmi čítači MH74193. Tento registr je ovládán již popsanými signály ADL, ADH a MADV a jeho výstupy TTL přímo tvoří adresovou část sběrnice systému VSS808.

#### Deska vstupů a výstupů (obr. 42, 43)

Deska vstupů a výstupů je řešena pro připojení snímače a děrovače děrné pásky a ovládání elektrického psacího stroje Consul 256. Byla realizována na univerzální spojové desce.

#### Spolupráce se snímačem děrné pásky

Interface snímače je běžný typ paralelního interface s "handshake". Je označen jako SP1 Facit, je znám ale také pod označením BSI (British Standart Interface) a je jím vybaven kupř. čs. minipočítač JPR 12 (obr. 44). Aby snímač byl schopen předat jeden byte, je nutné, aby úroveň řídícího signálu interface ACI byla log. 1; toho u VSS808 dosáhneme provedením instrukce OUT2 (55H). Dekodér adresy vstup/výstup generuje signál OUT2 (log. 0), který překlopí klopný obvod RS ACI tak, že signál ACI nabude úrovně log. 1. Snímač se rozjede a začne snímat znak, generuje signál SCI (log. 1), kterým prohlašuje, že data výstupu interface sní-

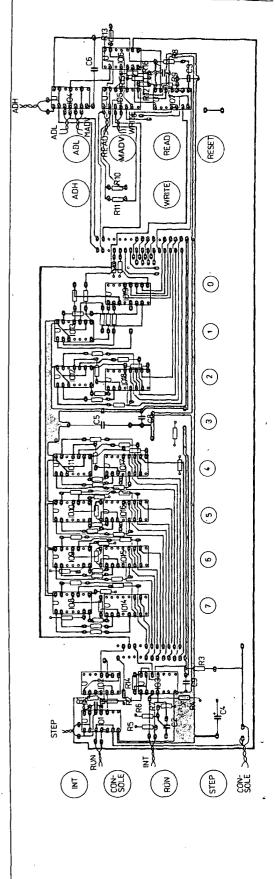
mače jsou platná. K tomu, abychom takováto data převedli do registru A mikroprocesoru U808D, je třeba provést instrukci INPO (41H). Dekodér IO6 generuje signál označený jako INPO. INPO otevře vstupní port, tvořený IO1 a IO2 (MH3216) na datovou sběrnici v závislosti na řídícím signálu mikroprocesoru I/O. Vzhledem k tomu, že snímač je pomalá periferie a stane se, že by se přečetl nesmysl, zastaví se mikroprocesor na dobu, než snímač dodá data – počítač čeká na periferii, hlídání je hardwardové. Signál INPO (log. 0) a ACI (log. 1) překlopí klopný obvod JK UCY7473 IO4 tak, že výstup (vývod 9) nabude úrovně log. 1; tím signál RDY (vývod 36 sběrnice) nabude hodnoty log. 0 na konci T2. Mikroprocesor nabude stavu T3W-WAIT až do doby, kdy snímač dodá data signálem SCI úrovně log. 1. Tím se překlopí zpět zmíněný klopný obvod JK a signál RDY nabude úrovně log. 1. Mikroprocesor přejde do T3 a převede data do registru A. Nyní je třeba snímačí potvrdit příjem dat. Provedeme instrukci OUT3 (57H). Signál OUT3 překlopí zpět do výchozí polohy klopný obvod ACI tak, že ACI bude log. 0. Log. 0 signálu ACI je pro snímač znamením o převzetí dat; ukončí sekvenci přechodem SCI do log. 0. a tím je cyklus čtení. dem SCI do log. 0 a tím je cyklus čtení jednoho znaku ukončen (obr. 45). Programová sekvence tedy vypadá takto:

OUT2 55 set ACI; INPO čtení dat s WAIT; OUT3 reset ACI.

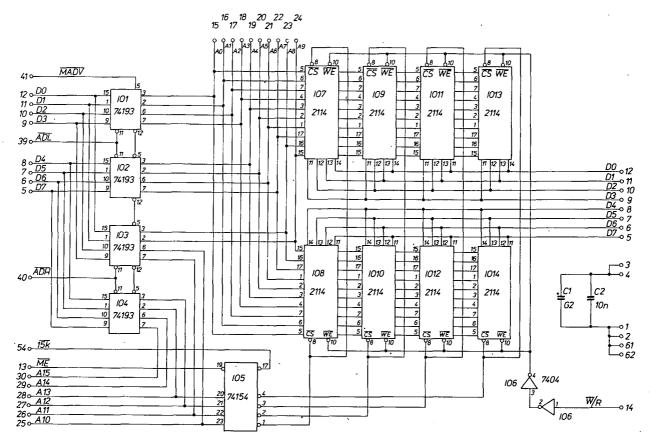
#### Spolupráce s děrovačem děrné pásky

Interface děrovače děrné pásky je shodný s interfacem u snímače, jen směr toku dat je opačný. U výstupního portu pro děrovač děrné pásky je využito vlast-nosti U808D, že výstup je propojen přes adresovou část sběrnice (v T1 obsah registru A a v T2 adresa portu). Výstupní port je tvořen pouze hradly UCY7486 IO7 a IO8 pro oddělení periferie od adresové části sběrnice. Je generován také paritní bit generátorem parity UCY74180 IO9. Při spolupráci s děrovačem děrné pásky, spolupraci s derovacem derne pasky, stejně jako u portu pro snímač pásky, se pracuje přes T3W – WAIT mikroprocesoru U808D. Popíšme, jak port pracuje. Instrukce OUTO (51H) je dekodována v T2 IO6 dekodérem adresy portu jako signál OUTO log. 0 (vývod 11 IO6). OUTO log. 0 je veden na hodinový vstup JK klopného obvodu. SCO. Je-li na vstupu 14 IO4 obvodu SCO. Je-li na vstupu 14 IO4 MH7473 log. 1, děrovač signalizuje ACO (log. 1) a je připraven k převzetí dat, se klopný obvod JK SCO překlopí a generuje signál SCO (log. 1). SCO (log. 1) určuje pro interface, že data na výstupech IO7 a IO8 jsou platná. Výstup IO4 (vývod 13) jde do log. 0 a port změní úroveň RDY (vývod 36 chěrnich) po log. 0 tomu ke konci T2, přejde U808D do stavu
T3W – WAIT. V tomto stavu setrvá až do
chvíle, kdy děrovač potvrdí příjem dat (již je vyděroval) tím, že změní úroveň signálu ACO na log. 0. Je vynulován klopný obvod JK IO'4 SCO, signál SCO přejde do log. 0 a signál RDY bude opět log. 1. Mikroprocesor opustí stav T3W – WAIT a provede T3 atd. Tím je sekvence děrování jednoho znaku uzavěna (obs. 46) znaku uzavřena (obr. 46).

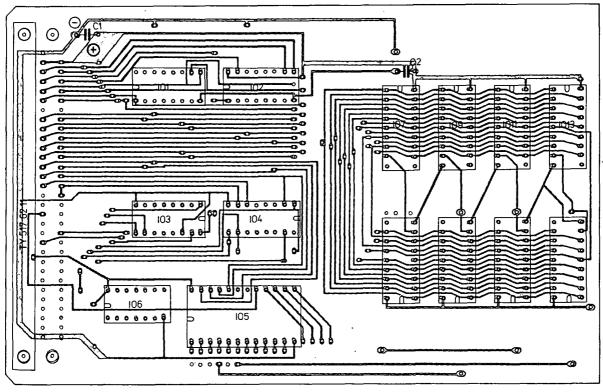
Druhým výstupním portem je výstup adresovaný instrukcí OUT1 (53H). Tento port je tvořen jedním integrovaným obvodem IO13 MH3212, zapojeným jako latch. Jeho obsah se na rozdíl od OUTO do dalšího přepsání instrukcí OUT1 s nívým obsahem registru A nemění.



Obr. 37. Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji Q103 čelního panelu VSS808 (410 × 120 mm)



Obr. 38. Schéma zapojení desky pamětí 4 Kbyte RAM



Obr. 39. Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji Q104 pamětí 4 Kbyte RAM

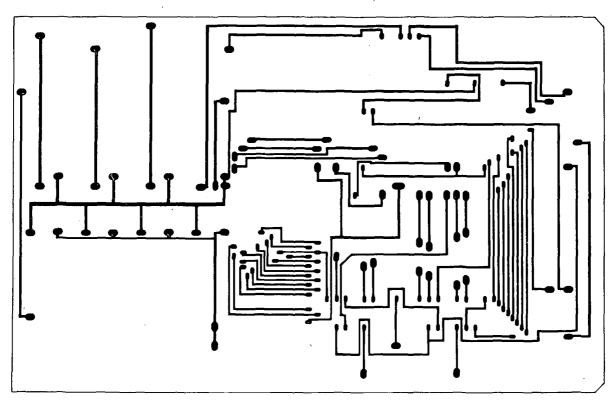
Druhým vstupním portem je vstup adresovaný instrukcí INPI (43H). Tento port je tvořen dvěma IO MH3216, IO18 a IO19. Tento jednoduchý port přenese okamžitou hodnotu dat na vstupech SDIO – SD17 do registru A mikroprocesoru provedením instrukce INPI.

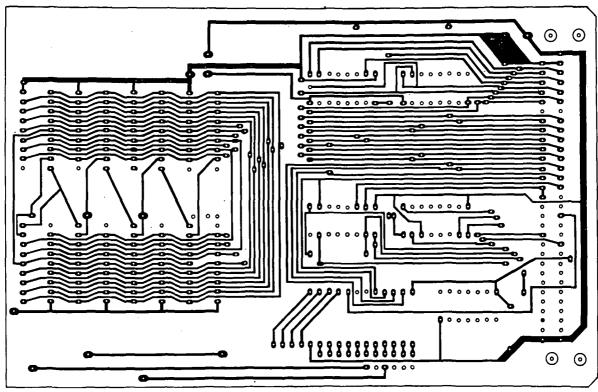
Třetí osmibitový port, adresovaný in-

strukcí INP2 (45H), je tvořen obvodem IO14 MH3212. Periferie přesouvá data pomocí signálu STB (log. 0). Výstup INT IO14 je pak ošetřován "statusovým" čtyřbitovým portem IO15 MH3216, adresovaným instrukcí INP3 (47H). Jako vstupy statusového portu slouží signály SCI (snímač) a ACO (děrovač).

Jistá nesourodost řešení vstupních a výstupních portů byla ovlivněna jednak dostupností obvodů MH3212 během realizace, jednak ale ověřováním vlastností použitých řešení. V každém případě schéma desky vstupů a výstupů by mělo především sloužit jako inspirace a předloha ověřených řešení pro různé aplikace.







Obr. 40. Obrazce plošných spojů desky pamětí VSS808 (Q104)

<i>A6</i> □	1 18	Ucc
<i>A</i> 5□		□ A7
A4□		□A8
<i>A</i> 3□	RAM	□ <i>A9</i>
A0 🗆	2114	DATA1
A1		DATA2
A2		DATA3
CSC		DATA4
GND□	9 10	⊅ WE

Obr. 41. Zapojení RAM 2114

#### Zdroj

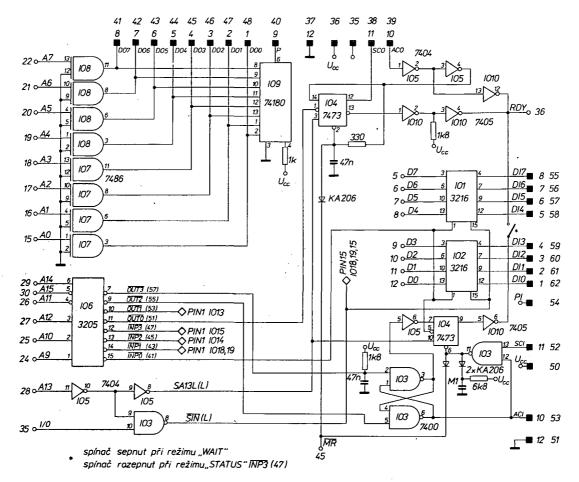
Pro mikropočítačový systém VSS808 byl použit spínací zdroj 5 V/5 A podle AR 7/77, doplněný stabilizovaným zdrojem -9 V s jedním tranzistorem a jednou Zenerovou diodou (obr. 51).

#### Mechanická konstrukce

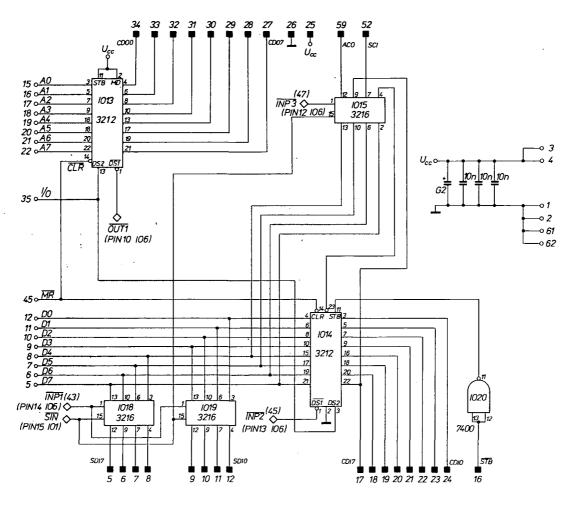
VSS808 byl umístěn do stavebnicové skříně Almes, kterou vyrábí TESLA Bratislava. Ve skříni o rozměrech (v  $\times$  š  $\times$  h)  $132 \times 435 \times 295$  mm je umístěn zdroj

a upevněno šest konektorů TX5186211 (TESLA Jihlava) pro připojení jednotlivých desek mikropočítače. Jednotlivé špičky konektorového pole jsou propojeny ovíjením. Napájecí napětí +5 V a 0 V jsou rozvedena oboustranně plátovaným kuprextitem. Na rozvodu +5 V jsou připájeny zdířky pro připojení logické sondy TESLA BM544 a další zdířka pro zemnění osciloskopu je připájena také na rozvodu O V

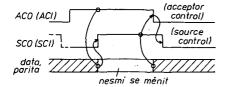
Deska čelního panelu je kryta ochranným štítem z hliníkového plechu tl. 1,5 mm ohnutým tak, aby samosvorně



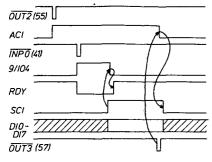
Obr. 42. Schéma zapojení desky vstupů a výstupů – I. část



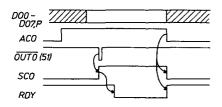
Obr. 43. Schéma zapojení desky vstupů a výstupů – II. část



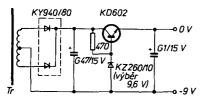
Obr. 44. Interface snímače a děrovače děrné pásky



Obr. 45. Naměřený diagram spolupráce VSS808 se snímačem děrné pásky



Obr. 46. Naměřený diagram spolupráce s děrovačém děrné pásky



Obr. 47. Schéma zapojení zdroje -9 V

držel v zářezech nosníků stavebnice Almes (pro snadnou demontáž a přístup ke

VSS808 je napojen na periferie konektorem TY5176211, umístěným na desce vstupů a výstupů. Jednotlivé periferie jsou pak připojeny "upraveným" konektorem RFB, který byl příslušně rozřezán a zabroušen tak, aby konektory jednotlivých periferií bylo možné nezávisle na sóbě odnímat.

#### Krátké programy na začátek

K této části popisu VSS808 bych rád uvedl několik krátkých programů, odladěných na VSS808, o kterých si myslím, že pro začátek jsou důležité. První bude schopen vymazat celou paměť RAM a po provedeném výmazu se sám zastaví a mikropočítač přejde do stavu STOP. Druhý program umožňuje vyděrovat na děrovačí děrné pásky obsah celé paměti RAM od adresy 0000H. Třetí program slouží k převedení takto uchovaného obsahu paměti zpět do mikropočítače. Čtvrtý program je především pro ty, kteří rádi provozují s počítači různé hry. Tento program s minimálním doplňkovým hardware umožní provozovat VSS808 jako primitivní varhany.

1) Program na vymazání obsahu paměti 0000 360D LLI 0DH

Tab. 11. Instrukční soubor U808D											
LAA	CO	LDL	DE	LMD	F3	ACM	8F	XRE	AC	JTZ	68
LAB	C1	LDM	DF	LME	PC	ACI	0C	XRH	AD	JTS	70
LAC	C2	LDI	1E	LMH	F0	SUA	90	XRL.	ΑE	JTP	78
LAD	C3	LEA	E0	LML	FE	SUB	91	XRH	AF	CAL	46
LAE	C4	LEB	E1	LMI	3E	SUC	92	XRT	2C	CFC	42
LAH	C5	LEC	E2	INB	08 .	SUD	93	ORA	В0	CFZ	4A
LAL	C6	LED	E3	INC	10	SUE	94	ORB	B1	CFS	52
LAM	C7	LEE	E4	IND	18	SUH	95	ORC	B2	CFP	5A
LAI	06	LEH	E5	INE	20	SUL	96	ORD	В3	CTC	62
LBA	C8	LEL	E6	INH	28	SUM	97	ORE	B4	CTZ	6A
LBB	C9	LEM	E7	INL	30	SUI	14	ORH	35	CTS	72
LBC	CA	LEI	26	DCB	09	SBA	98	ORL	36	CTP	7A
LBD	CB	LHA	E8	DCC	11	SBB	99	ORM	B7	RET	07
LBE	CC	LHB	E9	DCD	19	SBC	9A	ORI	34	RFC	03
LBH	CD	LHC	EA	0CE	21	SBD	9B	CPA	B8	RFZ	0B
LBL	CE	LHD	EB	DCH	29	SBE	9C	CPB	B9	SFS	13
LBM	CF	LHE	EC	DCL	31	SBH	90	CPC	BA	RFP	1B
LBI	0E	LHH	ED	ADA	80	SBL	9E	CPD	BB	RTC	23
LCA LCB	D0	LHL	EE	ADB	81	SBM	9F	CPE	BC	RTZ	2B
LCC	D1 D2	LHM LHI	EF 2E	ADC ADD	82 83	SBI NDA	1C A0	CPH CPL	BD BE	RTS RTP	33 3B
LCD	D3	LLA	F0	ADE	84	NDB	A1	CPM	BF	RST <sub>0</sub>	05
LCE	D3	LLA	F1	ADE	85	NDC	A2	CPI	3C	RST <sub>1</sub>	05 0D
LCH	D5	LLC	F2	ADL	86	NDD	A3	RLC	02	RST <sub>2</sub>	15
LCL	D6	LLD	F3	ADM	87	NDE	A4	RRC	02 0A	RST <sub>3</sub>	10
LCM	D7	LLE	F4	ADI	04	NDH	A5	RAL	12	RST₄	25
LCI	16	LLH	F5	ACA	88	NDL	A6	RAR	1A	RST <sub>5</sub>	2D
LDA	D8	LLL	F6	ACB	89	NDM	A7	JMP	44	RST <sub>6</sub>	35
LDB	D9	LLM	F7	ACC	8A	NDI	24	JFC	40	RST <sub>7</sub>	3D
LDC	DA	LLI	36	ACD	- 8B	XRA	A8	JFZ	48	11017	00
LDD	DB	LMA	F8	ACE	8C	XRB	A9	JFS	50		
LDE	DC	LMB	F9	ACH	80	XRC	AA	JFP	58		
LDH	DD	LMC	FA	ACL	8E	XRD	AB	JTC	60		

IN 41, 43, 45, 47, 49, 4B, 4D, 4F. OUT 51, 53, 55, 57, 59, 5B, 5D, 5F, 61, 63, 65, 67, 69, 6B, 6D, 6F, 71, 73, 75, 77, 79, 7B, 7D, 7F

HLT 00, 0	1, FF		.,,,,	, , , ,	
0002 A8	XRA	: A : = 0	03EE 46FA03	L: CAL IN	
0003 E8	LHA		03F1 F8	LMA	: ZÁPIS ZNAK DO PAMĚTI
0004 F8 0005 30	LMA INL		03F2 30	INL	DOFAMELI
0006 480400		1	03F3 48EE03		
0009 28	INH		03F6 28	INH	
000A 440400			03F7 44EE03	JMP L	DE0ET 401
počáteční ad	Iresa progra	amu 0000H	03FA 57	IN: OUT3	: RESET ACI
0.5		, , , , , ,	03FB 55 03FC 41	OUT2 INP0	: SET ACI : CTI ZNAK
		ní obsahu pamě-	035041	1141 0	ZESNIMACE
		ožen ve druhém ije nejprve 256	03FDCO	NOP	220111111102
prázdných z	naků nak i	ako návěstí znak	03FE CO	NOP	
		uje obsah adresy	03FF OF	RET	: KONEC POD-
0000H.		,			PROGRAMU! IN
03C8 A8	XRA	: A:=0	Počáteční ad		
03C9 C8	LBA	: B:=0			rýše popsaných
03CA51	OUTO	: VÝSTUP	programů je l 0000 45FA03		
03CB08	INB	PRÁZDNÝ ZNAK : B:=B + 1	0003 51		VÝSTUP
		H: B ROVNO NULE?	0004 05		SKOK NA 0000H
03CF06FF	LAI FFH	: A:=FFH			
03D1 51	OUT0	: VÝSTUP NÁVĚSTÍ	Tab. 12. Vniti	řní propojení	konsole – malý
03D2 3600	LLI 00H	: L:=0		konektor	•
03D4 EE	LHL	: H:=0	Jméno	Sběrnice	Malý konektor –
03D5 C7	LAM	: A:= OBSAH ADRESY	signálu	VSS 808	konsole
03D6 51	OUT0	: VÝSTUP	AO	15	7
03D7 30	INL	: L:= L + 1	A1	16	8

Α5 20 12 Počáteční adresa: 03C8H A6 21 13 Α7 22 14 3) Program, který nahraje obsah děrné pásky podle návěští FFH musí být na 23 15 **A8** Α9 24 16 děrné pásce obsahu paměti obsažen! Při 25 17 A10 načítání se totiž sám sebou přehrává. Je umístěn také ve druhém Kbyte paměti. 26 27 28 18 A11 19 A12 Relokace obou uvedených programů pro 20 A13 uchování obsahu je snadná, spočívá pou-23 SYNC 34 ze v přepsání skokových instrukcí. 03E3 46FA03 STRT: CAL IN : NAČTI ZNAK 36 RDY 24 25 26 27 37 DMA 03E6 3CFF CPI FFH : A := FFH? ADL 39 03E8 48E303 JFZ STRT ADH 40 03EB3600 LLI 00H: L:=0 MADV 41 28 : H:=0 03EDFF LHL ĪR 59 29

АЗ

A4

18

19

10

11

03D8 48D503 JFZ 03D5H

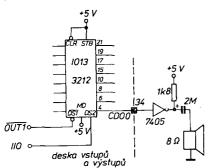
03DC44D503 JMP 03D5H

INH

03DB28

03DF

4) Jednoduché "varhany" můžeme pomosi jednoho kondenzátoru a jednoho reproduktoru vytvořit z VSS808. Jako "klaviaturu" použijeme osm tlačítek, kterými budeme připojovat vstupy INPO na zem. Signály SCI a ACI ignorujeme. Zapojení reproduktoru je na obr. 52.



Obr. 48. Zapojení pro imitaci varhan pomocí VSS808

0000 41	STRT: INPO	: VSTUP Z KLAVIATUR
001 EO 0002 DC	LEA LDE	2112111111111
0003 D4	L1: LCE	
0004 08	INB	
0005 C1	LAB	
0006 53	OUT1	: VÝSTUP PORT 1
0007 10	L2: INC	
0008 48070	0 JFZ L2	
000B 19	DCD	
000C 48030	0 JFZ L1	
000F 05	RST	: SKOK

#### Seznam použitých integrovaných obvodů

	Deska CPU
101, 2, 3, 4, 6	MH3216
105	U808D
107, 8	UCY74123
109	MH7405
IO10	MH74188 – 10 prog.
1012	UCY7408
1011	UCY7473
IO13	MH7438
ο.	also A Marias DAM

Deska 4	NUYLE NAIVI
101, 2, 3, 4	MH74193
105	MH74154
106	MH7404
107, 8, 9, 10,	
11, 12, 13, 14	2114

	Deska konsole
101, 4	MH3216
102, 3, 5, 6	MH7474
108, 9	MH7442
IO11	MH7403
1012	MH7420

#### Deska vstupů/výstupů

	Deska čelního nanelu
IO13, 14	MH3212
1010	MH7405
109	UCY74180
107, 8	UCY7486
106	MH3205
105	MH7404
104	UCY7473
IO3, 20	MH7420
18, 19	MH3216
101, 2, 15	

Deska	čelního panelu
101, 104	MH7404
103	MH7400
102, 105	MH7405
106	MH7420
107	MH7403
108, 9, 10,	ú
11, 12, 13	₄LQ410
1014, 15, 16, 17, 18, 19	MH74188 . 11 pro-

## **CO S ELEKTRONICKÝMI HODINAMI?**

#### Zoltán Kubányi, OK3CWM

Na stránkách Amatérského radia i Rádiového konštruktéra boli už mnohokrát uverejnené rôzne zapojenia elektronických hodín, kalibrátorov a časových základní na báze integrovaných obvodov. Všetky tieto jednoúčelové elektronické zariadenia sú si funkčne veľmi príbuzné, čo pri stavbe jedného priamo nabáda využiť drahé integrované obvody na prístroj, ktorý by spĺňal viacej účelov, naviac sa stal výborným pomocníkom pri odhaľovaní závad a pri meraniach vo ví i ní technike.

Predkladám vám zapojenie na obr. 1, ktoré už tri roky úspešné používam ako elektronické hodiny, vf i nf signální gene-rátor pevných kmitočtov a kalibrátor, ktorý sa stal už skoro nepostradateľným hlavne pri práci na amatérskych pásmach, pri práci cez meteor scatter, kde je často potrebné kontrolovať presné nastavenie kmitočtu prijímača apod.

Základ zariadenia, oscilátor a deliace obvody kmitočtu, už nebudem popisovať, boli mnohokrát úverejnené na stránkách odborných časopisov v rôznych verziach.

Z deličiek sú vyvedené jednotlivé dielčie produkty delenia základného kmitočtu oscilátoru, čím získame kmitočty: 100 kHz (alebo 1 MHz, podľa kryštalu oscilátoru), ďalej 50 kHz, 10 kHz, 5 kHz, 1 kHz, 500 Hz, 100 Hz, 50 Hz, 10 Hz, 5 Hz a 1 Hz, podľa zapojenia deličky na obr. 2, alebo kmitočty 100 kHz, 20 kHz, 10 kHz, 1 kHz, 200 Hz, 100 Hz, 20 Hz, 10 Hz, 2 Hz, 10 Hz, 2 Hz podľa zapojenia na obr. 3. Jednotlivé kmitočty vedieme na prepínač voľby frek-vencie Pr1, ktorým pripojíme zvolený kmitočet do sledovača signálov (aby sa neza-tažovali výstupy deličky) tvoreného tranzistorom T1, cez ktorý odoberáme na výstupe nízkofrekvenčný obdialníkový signál vhodný na "prepískavanie" nf zosilňovačov a zariadení.

Pre použitie vo vf technike upravujeme signály odoberané z prepínača Pr1 v tvarovačí signálov, tvoreným štvoricou hradiel MH7400, kde upravíme signál z obdialníkového priebehu na radu veľmi krátkych impulzov s obsahom širokého spektra harmonických kmitočtov. Signál je vhodný na kalibrovanie prijímačov rádove do 500 MHz i vyššie v televíznej technike apod. Pre kalibráciu prijímačov bez BFO je zavedený modulujúci (klúčujúci) kmitočet z deličky cez vypínač modulácie Pr2

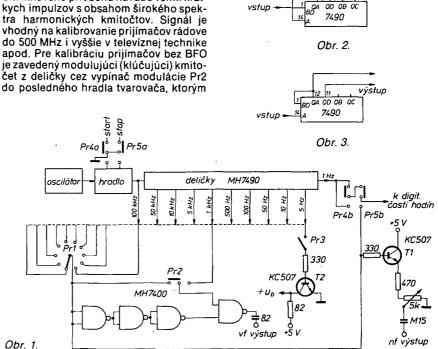
modulujeme (klúčujeme) zvolený kmitočet. Modulácia sa samozrejme uplatňuje iba u kmitočtov vyšších ako 10 kHz. Kalibrátor je ešte doplnený kľúčovacím zariadením, tvoreným tranzistorom T2, ktorý kľúčuje napájacie napätie tvarovača signálov v rytme 5 Hz (alebo 2 Hz) znovu z deličky a tým umožňuje veľmi pohodlnú identifikáciú kalibračného kmitočtu na prijímači, hlavne medzi spleťou rôznych záznejov prichádzajúcich z antény. Namiesto IO 7400 možno s výhodou použiť v tvarovači IO 74121. U tohoto IO je možné meniť aj šírku tvarovaných impulzov. Zapójenie tvarovača bolo uverejnené v AR B3/73, str. 95. Predlžovanie signálov s hradlom MH7400 by bolo tiež prevediteľné pripojením kondenzátorov paralelne k jednotlivým hradlám. Zapojenie by bolo

však zložitejšie a ťažkopádnejšie. Za zmienku snaď ešte stojí prepínací systém ovládania hradla hodín. Zapojenie je zvlášť vhodné pri použití tlačítiek "Isostat", kde použijeme volné kontakty z tla-čítka "start" a "stop" na privedenie zvole-ného signálu na digitálnu časť hodín za účelom rýchleho prednastavenia. Tlačítko "start" a "stop" musíme stlačiť

Akákoľvek manipulícia v oblasti voľby kmitočtu, tvarovania a klúčovania nena-

rušuje presný chod hodín.

výstup



sina se zastavil u okna a vyhlédl ven. Padal sníh: právě dnes, kdy je na něm řada s čištěním chodníku, pomyslel si a otočil se zpět do místnosti. Ale na Konnera se nepodival.

Přešel k svému stolu, nohou zasunul povytažené zásuvky, zamkl, ze zvyku potěžkal svazek klíčů a strčil jej do kapsy kalhot

"Abychom šli domů, ne? Čeká mě ještě práce," řekl. "Co s tímhle tvým vynálezem," ukázal na přístroj ležící na stole, "nevím. Do zítřka hleď vymyslet inteligentní zdůvodnění proč jsi neudělal intonátor. Anebo ho do vánoc ještě sestrojíš?

Konner pozoroval vedoucího přes horní obroučku brýlí. "Sotva." Náhle v něm vzplál potlačovaný hněv. "Vymyslel jsem tohle, himlhergot!" řekl vztekle a pleski dlaní o plechový kryt přístroje. "Dělal jsem na tom ve dne v noci. Nedokazal jsem myslet na nic jiného."

"V plánu máš úkol vyvinout intonátor k syntetizéru řeči, nikoli selektor informací," připomněl Osina

"Vím! A nepopirám to. Jenže.

"Jenže jsi udělal něco úplně jiného." "I kadeřník ti na hlavě učeše, co chce on a ne, co si představuješ ty. Tak snad má výzkumník také kousek práva na seberealizaci.

"Kadeřník plní plán tržby. Až dá někdo kadeřníkům do plánu ondulace, budeme všichni chodit s kudrnatou hla-. Kromě toho, tvůj selektor nebude nikoho zajímat.

"Proč myslíš?"

"Proč?" opakoval Osina. "K čemu to může být dobré?" A k čemu je dobrý intonátor? K tomu, aby ti počítač s láskyplným zanícením šeptal, že nedostaneš žádné prémie, anebo ti velice rozčileně oznamoval, že integrál z kotangenty je už zase logaritmus sinu, "přirozenej logaritmus sinu, némlich to samy jako včera, pane Osina',' vvškleboval se Konner.

tvůj selektor je schopen připravit člověka o řeč. A tím i zdrcující většinu lidi o myšleni.

.Naopak, ne? Kdyby člověk nebyl zaplavován informačním balastem a zahlušován cizí i vlastní žvanivostí, mohl by více přemýšlet."

"Nemůžeš vycházet z úrovně tří tisíc chytrých mozků. Od prvního rozumného výroku pračlověka do dneška žilo na Zemi několik miliard lidí. Opravdu chytří tvoří zcela nepatrnou hrstku. Nebylo by spravedlivé poměřovat řadového člověka výtažkem veškeré lidské moudrosti.

"Takže je správné a čestné ponechat ho prostotě?"

"Svět, současný svět, je výsledkem moudrosti i hlupství, úspěchů i omylů. Řekl bych, že moudrost může vzkvétat jen na podhoubí blbosti.

Konner se zašklebil a uvolnil strnulost trupu: "To je tedy výrok hodný halasného vstupu do historiel Napadá mě – nechceš prověřit některé známé výroky?" "Nedáš pokoj a nedáš pokoj." Osina se posadil na roh stolu a kývi hlavou: "Tak to zapni!"

"Přeješ si to s přímým výstupem, anebo přes kompri-mátor?"

"Jaký je v tom rozdíl?" "Přímy výstup zadržuje bezcenná slova a slovní spojení průběžně; v důsledku toho vznikají na výstupu pauzy. Komprimovací jednotka pauzy vypustí. Výstup se opožďuje o jejich součet, ale je souvislý. Komprimovaný výstup je tedy časově kratší než vstup.

"Dobrá, nech to přes komprimátor."

Konner zapnul přístroj a Osina začal odříkávat: "Franklin: Zdravý rozum je věc, kterou každý potřebuje, málokdo má, a o které každý neví, že mu chybí. Shakespeare: Být, či nebýt? To je otázka. Hašek: Tak nám zabili Ferdinanda, paní Müllerová

Zmlkl a posunčinou Konnerovi naznačoval, af přístroj vypne. Ale ten zavrtěl hlavou, ukázal na sebe, a pokračoval v bohatství výrazů českého jazyka by provedla tvá žena, až bys na vánoce přišel domů bez peněz.

Konner se pousmál a vrátil se k otázce, co se selektorem. Osina se dosud nerozhodl. Věc by to byla patrně užitečná v mnoha oblastech. Rešerše, anotace, hodnocení výzkumných, vědeckých, diplomových a čert ví jakých prací. A zvláště v redakcích! "Jenže, jenže," opakoval a plácal se tužkou do dlaně. "Když si uvědomím, kolik lidí by přišlo o práci . .!? Nemyslim grafomany, ty není třeba litovat. Mám na mysli zaměstnance tiskáren, prodavače časopisů, lektory nakladatelstvi ... Budu informovat ředitele. Ale až po svátcích."

"Zítra je slavnostní schůze ústavu," připomněl Konner. ,,Co kdybychom

"Zbláznil ses?! To je nápad! Znáš náměstka. Tss!" "Tak vidíš!" konstatoval vítězně Konner. "Jsi horší než

můj vynález; ty funguješ jako předjímavý selektor. Ještě jsi

náměstka neslýšel, ale už nepochybuješ, že . . ." "Dobře, dobře, ať je po tvém, nahraj si ho. Ale žádný humbuk, rozumíš. Nikdo to nemusí vědět."

Schúze začínala ve dvé odpoledne. Sál se rychle zaplnil, Osina a Konner našli místa už jen v první řadě.

Přesně ve dvě přistoupil předsedající k řečnickému pultiku, přivítal přítomné, oznámil program slavnostní schuze a vyzval náměstka, aby se ujal slova.

městek se opřel jedním loktem o pult a zadíval se do sálu jako římský imperátor.

"Dovolte mi, abych vám všem poděkoval za úsilí a obětavost, s nimiž jste v tomto roce plníli náročné úkoly na poli vědeckého bádání. Vědeckotechnický rozvoj, jak jistě všichni vite . .

V sále se rozhostilo ticho.

Za řečnickým stolkem se němě pohybovala náměstkova ústa, jeho paže opisovala rozmáchlá gesta, ale v místnosti zněl jen tlumený hluk zvenčí. Osina dloubl Konnera do stehna a hlavou pokynul ke

dveřím; zvedl se a s předkloněným trupem vyšel na chodbu následován vzpřímeně kráčejícím Konnerem.

"Instaloval jsem na pult absorpční mikrofon," řekl Konner dříve, než Osina stačil promluvit. "Vymyslel jsem ho k selektoru. Pohltí všechny zvukové vlny vycházející z blíz-kého zdroje. Lze tudíž slyšet jen zvuky, které projdou zesilovačem

Tak proč ho není slyšet přes zesilovač?

Nevím," řekl Konner, ale měl neblahé tušení.

Kdyby se porušily elektrické obvody, přestane fungovat i mikroton, a pak by náměstka muselo být slyšet přímo. Má dost silný hlas.

,Právě! Spíš není něco v pořádku se selektorem.

"Ty jsi pouštěl náměstkův projev přímo přes selektor?" zhrozil se Osina.

"Chtěl jsem mu pomoci."

,No to je malér!... Jo tak, ty jsi chtěl náměstkovi dokonce pomoci!"

"Nastavil jsem devadesát procent soucitu s komprimaci. elektor by vymazal pouze nejotřepanější fráze. Ale k závadě selektoru asi nedošlo; myslím, že chybu udělal náměstek.

"Náměstek? Jak mohl udělat chybu náměstek? A jakou chybu?'

.Vzpomeň si, co řekl naposledy!

"Já jsem měl v hlavě jiné starosti, než abych poslou-

Konner Osinu nenechal domluvit. "Řekl: "Jak jistě všichni víte. Ano, vzpomínám si jasně."

"A co je špatného na tom, co řekí? Je to výrok smyslupiný a nepochybně i pravdivý vzhledem k tomu, co po něm asi následovalo.

"No právě, právě proto! Jakou informační hodnotu může mít sdělení, které po něm následuje, když obsahuje to, co všichni vědí? Žádnou! A tak se selektor prostě zablokoval a už nic dalšího nepropustil, protože v tom žádná informace zkrátka nebyla." "Já hlupák," bědoval zmučeně Osina. "Můj ty smutku,

a já předpokládal, že si projev nahraješ na magnetofonový pásek a přes selektor si ho pustíš až doma, jen pro své potěšení

"Všiml sis?" optal se Konner. "Všichni seděli a tvářili se standardně. Myslíš, že kvůlí osobě náměstka?

Vtom se ze sálu ozval potlesk. Oba muži udíveně pohlédli ke dveřím

"Vždyť dokonce tleskají!"

'n

Osina.

"Je to důkazem, že tamti vědí, co se sluší a patří. Což se o tobě říci nedál. Až se náměstek doví, čeho se stal obětí, bude z toho mít smrt. A já se vrátím na své bývalé místo v laboratoři. Pak že selektorem člověk neutrpí, nýbrž

Osina stál zhrouceně, s hlavou mírně skloněnou na stranu zíral do země, jako by to byla hranice, z níž zvolna

Konner s rukama za zády a s hlavou vzpřímenou hleděl průzorem chodby do šachty ulice. "Chumelí, podívej, jak nádherně chumelí," řekl s přídechem radostného vzrušení. "A na mne zase připada zametání chodníku," zaúpěl

Radomír Klabal

Běda, vidím vítězství

"Zapomínáš, že většina lidí zakládá své sebevědomí na soukromé filozofii, o niž nepochybuji, že by omráčila lidstvo, jen mít možnost ji zveřejnit. A když tu možnost dostanou a hrozí jim blamáž, mohou stále ještě prohlásit odpůrce za ignoranty. Objektívní selektor by byl neúprosný a nikdy by něměl pro verbální výlevy jedinců tolik soucitu, kolik ho máme my lidé v roli posluchačů."

"Ale o to právě běží! Ostatně pokrok je odjakživa nemilosrdný. Koperník jistě soucitem neoptýval, kdýž pán-bíčkovi oplatil vyhnání z ráje vyhnáním jeho samotného z království nebeského. A když nás, hrdobce, nechal putovat kolem Slunce na jedné z nejnicotnějších koulí bývalé Ptolemaiovy křišťálové klenby."

"Jedna věc jsou přírodní zákony, druhá lidská potřeba

úcty," oponoval Osina. "Právě proto! Úctu si zaslouží i čtenář a posluchač. Selektor není ničím jiným než zařízením na potlačení hloupostí a prázdného žvanění. Co má hodnotu, smysluplný obsah, to projde. Tím člověk neutrpí, nýbrž získá. Dovedeš si predstavit, kolik času bychom získali, kdybychom byli ušetření bezobsažných textů? Ostatně, vyzkoušej si to, a uvidíš!" Konner natáhl ruku k přístroji, otočil vypínačem a do šera místnosti vyskočil rudě zářící kotouček. "Nastavím nejvyšší soucit, stovku . . . Můžeš mluvit."

"Počkej, vypni tot" odmítal nejistým hlasem Osina. "Vypni to, ksakru! Nevím, co bych povídal, nic mě nenapa-dá. Tohle přece nemá smysl. Tak to doprčic vypni! Já raději něco přečtu."

Cvakl vypinač a Konner stiskl několik tlačítek na ovláda-cím panelu selektoru. Vzápěti se ozval jeho hlas: "Nastavím nejvyšší soucit, stovku. Můžeš mluvit." A po chvíli následo-valo Osinovo přerušované drmolení: "Vypni to, . . . nic mě nenapadá . . . třeba něco přečtu." A laboratoř vyplnilo

"Jak jsi na ten nápad přišel?" zeptal se posléze Osina. "Tak, napadlo mě to. Feuchtwanger kdesi napsal, že

člověk se učí dva roky mluvit, a pak mu trvá šedesát let, než se naučí zase mlčet. Ostatně, proč bychom neměli měřit kvalitu informací, určujeme-li jakost kdečeho, od mouky až k počítači, od zručnosti až k tvořivosti?"

"Co je pro selektor referenční mírou kvality informace?" "Pythagorova věta. Také pro svou lapidárnost. Osina tiše hvízdl.

Stupně soucitu či tolerance s obsahem analyzovaného sdělení jsem stanovil rozborem výroků tří tisíc slavných lidí. Ale když isem podrobil selekci manželčino celovečerní štěbetání, zůstalo pouze závěrečné dobrou noc. Snížil jsem tedy přísnost selektoru o jeden řád. Teď už to jde, jak ses před chvílí sám přesvědčil.

"Hodnota informace," promluvil Osina přemítavě, "je závislá na soustavě, v níž má komunikační funkci. Bell říká, že kupříkladu pro milence mají největší význam nic neříkají-cí slůvka. A Wiener varuje před přeceňováním možností kybernetiky ve vztahu ke společenským systémům. Jejich existence - chápeš? - existence lidského společenství je založena na široké přítomnosti informace. Obávám se, že

v citacích: "Scott: Běda, vidím, že přihlížet vítězství je těžší, než přihlížet bitvě samé. Pascal: Švýcaři jsou uražení, nazve-li je někdo šlechtici, a dokazují svůj občanský původ, aby byli uznáni za hodné vysokých úřadů. Hegel: Co není v duchu již o sobě, nemůže do něho vstoupit. Shakespeare: Řeč je jen řeč a toč se nebo vrť se, skrz ucho nevyléčíš choré srdce. Casanova: Fantazie ženy sahá mnohem dál než fantazie muže. Chalif Ali: Znamenitost řeči je v její stručnosti. Konner: Subjekt je mírou hodnoty."

Klapl vypínač a Konner řekl: "Nastavím soucit na padesát

procent a poslechneme si výsledek." Znovu selektor zapnul.

Ozval se Osinův hlas, požději ho vystřídal hlas Konnerův: Franklin: Rozum je věc, kterou málokdo má. Hašek: Zabili Ferdinanda. Scott: Běda, vidím vítězství. Pascal: Švýcaři jsou uraženi, nazve-li je někdo šlechtici. Dokazují svůj občanský původ, aby byli uznáni za hodné vysokých úřadů. Shakespeare: Skrz ucho nevyléčíš srdce. Chalif Ali: Zname nitost řeči je v její stručnosti

Osina se potěšeně rozchechtal: "Kamaráde, z tvého výroku nezbylo vůbec nic! Ani jméno. Neobstál jsi před vlastním vynálezem!

"Także uż nepokládás selektor za nesmysl?" Osina se přestal smát. "Abys netěžil z každé situace! Pusť to ještě jednou a s nulovým soucitem."

Předvedu ti současně globální selekci."

"To je co?

Při průběžné selekci se smysl sdělení může porušit neboť jsou propouštěny jen věty významné samy o sobě. Při globální selekci vyhledá selektor nejprve stěžejní smysl sdělení, a ten se stane kritériem pro následné celkové zhodnocení. Důkladnost hodnocení je samozřejmě závislá na zvoleném stupni soucitu. Ve výsledné verzi tak mohou zůstat i věty, které nemají hluboký význam, jsou však nutné pro pochopení smyslu celku. U vědeckých a odborných pojednání vedou oba druhy selekcí prakticky ke stejným výsledkům. O jiných textech se to už říci nedá

Konner znovu zapnul přístroj. Za okamžik se ozvalo: Zdravý rozum sahá mnohem dál než znamenitost řeči.

Osina se otřepal jako pes, když vyleze z vody, seskočil se stolu a šel rožsvítit,

"Mýlí se," říkal za chůze, "prozatím sahá mnohem dál znamenitost řeči."

Místnost zaplavilo světlo a Osina zaklel: "Sakra, sníh!" A pak suše dodal: "Musím běžet, je na mně řada se zametáním chodníku. Výzkum počká do zítřka, sníh ne. Sousedé by mi neodpustili, kdybych ho neodklidil.

Osina se svému podřízenému pečlivě vyhýbal; ten se intenzívně zabýval řešením původně zadaného úkolu. Ale po týdnu se Konner ohlásil. Chtěl vědět, co má udělat se selektorem informací a přál si prodiskutovat návrh koncep ce intonátoru. V druhé otázce se dohodli brzy. Ať ještě vypracuje logická schémata a Osina vymysli zdůvodnění k požadavku na prodloužení termínu. "A nezapomen," dodal vedoucí, "že jde o prémie. Nemohl bych ti je napsat, jestlíže bys neudělal zhola nic. Přeber si sám, jakou selekci

## Číslicový měřicí přístroj

#### Jaroslav Novotný

Tento kombinovaný měřicí přístroj vznikl ve snaze co nejvíce využít vlastní číslicovou část, která je z celého přístroje nejnákladnější. Popisovaný přístroj umožňuje všechna běžná měření, která se v amatérské praxi vykytují.

#### Technická data

Měření napětí: stejnosměrná 0,1 V až 400 V - v pěti rozsazích,

střídavá 0,1 V až 260 V - v pěti rozsazích, vstupní odpor 10 MQ

kmitočtový rozsah 20 Hz až 7 kHz,

Měření proudu: stejnosměrný i střídavý 0,1 mA až 1000 mA – v pěti rozsazích. Měření odporu:  $100 \Omega$  až  $1 M\Omega - v$  pěti rozsazích.

Měření kapacit: dva rozsahy - do 100 nF, do 10 uF

Měření kmitočtu: v pěti rozsazích do 20 MHz.

Samočinné přepínání polarity měřeného napětí.

Zabudovaný zdroj kalibračního napětí 100 mV ke kontrole přístroje.

Vyvedeny kmitočtové normály 10 Hz až 10 MHz pro další použití.

Indikace polarity měřeného napětí a přeplněného displeje.

Napájení: 220 V Příkon: 14 W.

Rozměry:  $202 \times 82 \times 178$ .

#### Popis zapojení

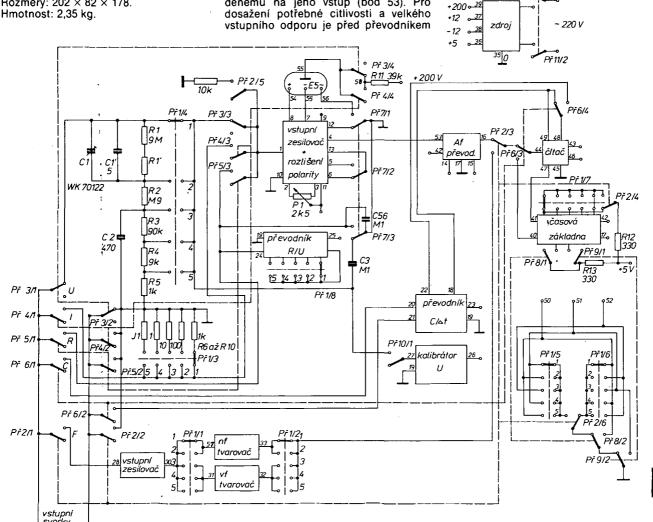
Blokové schéma přístroje je na obr. 1. Základem celého přístroje je časová závytvářející přesný kmitočet 10 MHz, jehož dělením získáváme potřebné nižší kmitočty, které slouží k řízení příp. ovládání dalších obvodů. Z výstupu časové základny (bod 41) je řídicí kmito-čet veden do čítače. Úkolem čítače je v přesně určeném časovém úseku (např. 1 s) čítat impulsy přicházející na jeho vstúp (bod 44) a jejich součeť zobrazit na čtyřmístném displeji. Z toho tedy vyplývá, že všechny měřené veličiny musí být nejdříve převedeny na kmitočet, který je potom čítačem změřen. Výjimku tvoří měření kapacit, kde je měřená kapacita převedena na časový interval, který je nepřímo (pomocí známého kmitočtu) změřen a jeho velikost je úměrná měřené kapacitě.

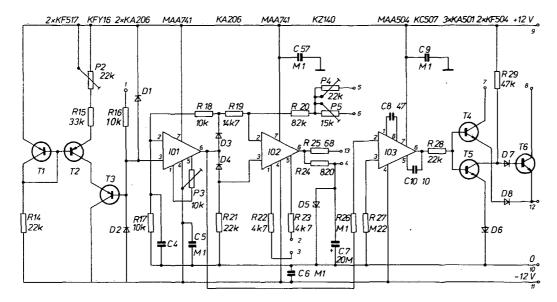
K převodu analogových veličin na kmitočet slouží převodník, na jehož výstupu (bod 16) je kmitočet úměrný napětí přivedenému na jeho vstup (bod 53). Pro dosažení potřebné citlivosti a velkého

zařazen vstupní zesilovač s obvodem pro rozlišení polarity měřeného napětí. Pro měření odporů je určen převodník R/U, který převádí měřený odpor na odpovídající napětí. Měření proudu je vlastně měření napětí vzniklého průchodem měřeného proudu známým odporem (odpory R6 až R10). Pro měření kmitočtu je přístroj vybáven dvěma tvarovači, které upravují měřený kmitočet do tvaru vhodného pro další zpracování v číslicových obvodech. Nf tvarovač pracuje v rozsazích 10 kHz, 100 kHz, vf tvarovač v rozsazích 1 MHz, 10 MHz, 100 MHz (20 MHz). Vstupní signál je nejdříve zesílen ve vstupním zesilovačí. Vytvarovaný kmitočet je pak dále veden do čítače, který jej po předem určenou dobu (tj. 1 s až 0,1 ms) čítá a výsledek pak zobrazí na displeji. Určitou výjímku tvoří obvod pro měření kapacity. Ténto obvod je vlastně převodníkem na časový interval. Na výstupu převodníku C/\Delta t (bod 22) jsou impulsy s proměnnou šířkou, jimiž je ovládáno vstupní hradlo čítače. Při tomto měření je na vstup čítače přiváděn signál známého kmitočtu z časové základny (bod 40) a to buď 10 MHz při měření do 100 nF nebo 100 kHz při rozsahu do 10 μF. Po dobu trvání impulsu na výstupu převodníku (bod 22) čítač čítá impulsy z časové základny, takže po skončení řídicího impulsu je údaj displeje přímo úměrný délce řídicího impulsu a tím i měřené kapacitě.

Další částí je zdroj kalibračního napětí, sloužící ke kontrole přístroje. Po stisknutí tlačítka "Test" je toto napětí přivedeno na vstupní zesilovač (bod 1) a na displeji se

Př 11/1





má zobrazit číslo 99.99. Přepínač rozsahů je přitom v poloze 1 a je stisknuté tlačítko pro měření stejnosměrného napětí.

Odpory R1 až R5 tvoří vstupní dělič, kompenzovaný kapacitami C1, C1', C2. Tato kompenzace není dokonalá, ovšem vzhledem ke kmitočtovému rozsahu celého přístroje, který je dost malý (dáno vlastnostmi použitých operačních zesilovačů MAA741) je dostačující. Přístroj v tomto zapojení rozhodně nemůže nahradit dobrý nř milivoltmetr.

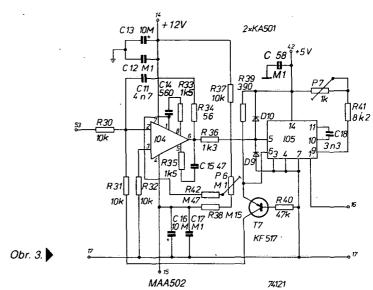
hradit dobrý nf milivoltmetr.

Poslední částí přístroje je zdroj, vytvářející potřebná napájecí napětí, tj. +5 V, ±12 V, +200 V. Za zmínku ještě stojí kondenzátor C3, který při měření na stejnosměrných rozsazích blokuje vstupní zesilovač proti rušivým střídavým signálům. Obdobnou funkci má i kondenzátor je připojen na přepínač Př7/3 tak, aby v případě, že bude tento přepínač při měření odporů stisknut (tj. zapojeno měření střídavých veličin), byl výstup převodníku R/U zkratován. Toto opatření je důležité proto, že při měření střídavých napětí a proudů nemá vstupní zesilovač zesílení deset, takže údaj o měřeném odporu by nebyl správný. Potenciometr P1, zapojený mezi body 2, 3 vstupního zesilovače, umožňuje nastavení nuly.

Všechny ovládací prvky jsou umístěny na čelním panelu. Přepínač Př1 přepíná rozsahy přístroje (kromě měření kapacit) a současně desetinnou tečku číselného údaje. Ostatní přepínače jsou tlačítka Isostat a jejich funkce je následující: Př2-měření kmitočtu, Př3-měření napětí, Př4-měření proudu, Př5-měření odporů, Př6-měření kapacit, Př7-přepínač ~/=, Př8, Př9-dva rozsahy pro měření kapacit, Př10- testování, Př11-síťový spínač. Čtyřmístný displej je použit proto, aby bylo možno s dostatečnou přesností měření by stačila tři místa

#### Stručný popis jednotlivých obvodů

Vstupní zesilovač (obr. 2) – je tvořen 101 a 102, zapojenými jako zesilovač absolutní hodnoty (viz ST 8/75). Proti původnímu zapojení je obrácena polarita diod D3, D4, takže výstupní napětí v bodě 4 má vždy zápornou hodnotu, bez ohledu na polaritu vstupního napětí. Zesílení celého zesilovače je určeno odpory ve zpětnovazební smyčce. Pro měření stejnosměrných veličin je zesílení přesně 10 a je



nastaveno trimrem P5. Pro měření střídavých veličin je zesílení nastaveno trimrem P4 tak, aby výstupní napětí odpovídalo efektivní hodnotě vstupního střídavého napětí. Zesílení v tomto případě je ~11. Při měření stejnosměrných veličin platí pro tento zesilovač následující vztahy pro přenos k:

pro 
$$U_{\text{vst}} < 0 \text{ k} = 1 + \frac{\text{R18} + \text{R19} + \text{R20}}{\text{R17}}$$
, (1)

pro 
$$U_{\text{vsi}} > 0 \text{ k} = 2 \frac{\text{R20}}{\text{R19}}$$
 (2)

Řešením těchto dvou rovnic dostaneme:

R19 = (R17 + R18) 
$$\frac{k-2}{k+2}$$

$$R20 = k \frac{R19}{2}$$

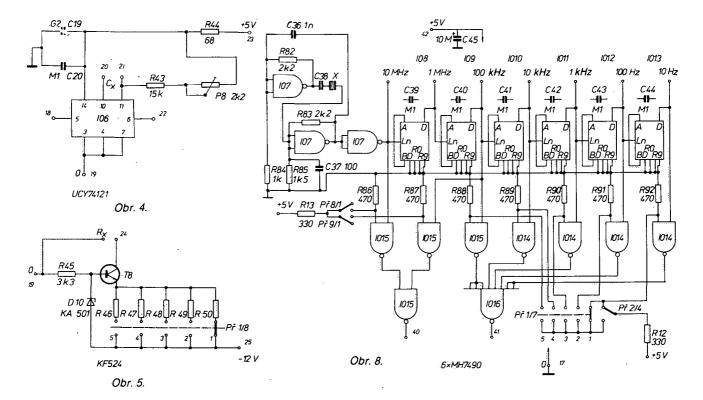
Do odporu R20 je nutno započítat i část trimru P5. Na přesné hodnotě odporů R17, R18, R19 a nastavení trimru P5 tudíž záleží, zda bude mít zesilovač správné zesílení a zda bude toto zesílení stejné při obou polaritách vstupního napětí. Nastavení odporu R19 a trimru P5 viz "Uvedení do provozu".

Vstupní zesilovač je dále vybaven obvodem pro kompenzaci vstupního klidového proudu, tvořeným tranzistory T1 až T3 a obvodem ochrany proti přetížení, který tvoří R16 spolu s diodami D1 a D2. Dioda D5 spolu s odporem R24 chrání vstup převodníku A/f proti zahlcení vysokým napětím. Kondenzátor C7 tvoří filtr při měření střídavých veličin. Kondenzátor C4 poněkud upravuje kmitočtový průběh zesilovače směrem k vyšším kmitočtům.

♠ Obr. 2.

Na společné desce se vstupním zesilovačem je i obvod pro rozlišení polarity měřeného napětí. Je tvořen komparátorem IO3, tranzistory T4 až T6 a diodami D6 až D8. Tranzistory T4, T6 spínají katody znakové výbojky ZM1081. Tranzistor T5 je zapojen jako invertor. Diody D7 a D8 zabraňují nežádoucímu svitu znaků + a - při sepnutí katody  $\sim$ . Dioda D6 zvětšuje  $U_{\rm EB}$  tranzistoru T5. Bez ní nelze otevřít tranzistor T4, jehož  $U_{\rm EB}$  je zvětšeno diodou D8.

Převodník A/f (obr. 3) je tvořený IO4, IO5 a tranzistorem T7. Ukolem tohoto převodníku je převést analogové veličiny (v našem případě napětí) na kmitočet při zachování co možná největší linearity převodu. Převod je nastaven pomocí trimru P7 tak, že vstupnímu napětí 1 V odpovídá výstupní kmitočet 10 kHz. Diody D10, D9 chrání vstup IO5 proti zničení vysokým napětím, případně záporným napětím větším než 1 V. Bližší informace najde zájemce v AR 10/75. Obvod IO5 SN74121 nemá čs. obdobu. Obdobný obvod je vyráběn v Polsku pod označením UCY 74121.



Převodník C/Δt (obr. 4) je tvořen obvodem IO6. Je to monostabilní klopný obvod, opatřený na vstupu Schmittovým klopným obvodem, který reaguje na vzestupnou hranu vstupního impulsu, přičemž musí být alespoň jeden ze vstupů 3, 4 na úrovní log. 0. Po překlopení přejde výstup 6 do stavu log. 1. Přitom doba, po kterou zůstává MKO překlopen, je určena odporem R43 + P8 a kapacitou kondenzátoru připojeného mezi vývody 10 a 11. Těchto vlastností je využito v popisovaném přístroji pro měření kapacit. Obvod je

\*12 V

KA501 V D13 | 120

KA501 V D12 | R52

T9 | R53 15k | P9 1k

5k6 | 240 | P9 1k

KF517 KZZ47 | O

Obr. 6.

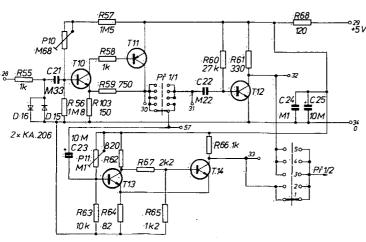
spouštěn přes vstup 5 kmitočtem 1 Hz, který je při ostatních měřeních (kromě měření kmitočtu) řídicím kmitočtem čítače. Při měření kapacit je čítač řízen z výstupi IO6 (bod 22), to znamená, že doba, po kterou se čítač plní, je dána velikostí kapacity C<sub>x</sub>. Bližší informace viz AR B4/76.

Převodník R/U (obr. 5) je vlastně zdrojem konstantního proudu. Je tvořen tranzistorem T8 a diodou D10; je nastaven velikostí odporů R46 až R50 tak, aby pro plný rozsah vzniklo na měřeném odporu napětí 100 mV. Podrobně byl tento obvod popsán v AR B5/76.

Zdroj kalibračního napětí (obr. 6) tvoří teplotně kompenzovaná dioda D14 napájená ze zdroje konstantního proudu. Potřebné napětí 100 mV je upraveno děličem R53/R54, P9. Na tomto místě bych rád připomenul možnost použít pro stejný účel poškozený obvod MAA723. Ve většině případů je u těchto obvodů poškozen koncový tranzistor. Obvod však obsahuje ještě kvalitní, teplotně kompenzovaný zdroj referenčního napětí, který se zřídka kdy poškodí. Stačí potom nepotřebné vývody odštípat, obvod připojit k napájecímu napětí (vývody č. 8, 5) a na vývodu dje stabilizované napětí asi 7 V. Tímto

způsobem najde jinak již zcela nepotřebný MAA723 vhodné uplatnění. Při zkouškách bylo zjištěno, že takto získané napěti je stabilnější než napětí kalibračního zdroje, použitého v popisovaném přístro-ji. Při použití obvodu MAA723 by bylo nutno upravit desku s plošnými spoji. Celý tento obvod je možno i vynechat. Vstupní tvarovače pro měření kmitočtu (obr. 7) jsou tvořeny tranzistory T2 až T14. Pro zvětšení citlivosti a vstupního odporu je před tvarovačem zařazen zesilovač T10, T11. Pracovní bod této dvojice je nastaven trimrem P10, aby při přebuzení docházelo k souměrné limitaci měřeného signálu. Odpory R59 a R103 určují zesílení a šířku přenášeného pásma. Výstup tohoto zesilovače (bod 30) je přepínačem Př1 přepínán na vstupy tvarovačů. Diody D16, D15 spolu s R55 tvoří ochranu vstupu zesilovače proti přepětí. Rozdělení tvarovačů na dva obvody – zvlášť pro nf a vf kmitočty je sice nákladnější, ale zkoušky plně potvrdily oprávněnost tohoto řešení. Tvarovač pro nf (do 100 kHz) je Schmittův klopný obvod s tranzistory T13 a T14. Trimrem P11 je výstup nastaven na log 0. Současně lze trimrem P11 nastavit citli-vost obvodu. Tvarovač pro vf tvoří tranzistor T12, pracující ve spínacím režimu. Na výstupech tvarovačů (body 32, 33) je napětí vhodné pro další zpracování v čísli-

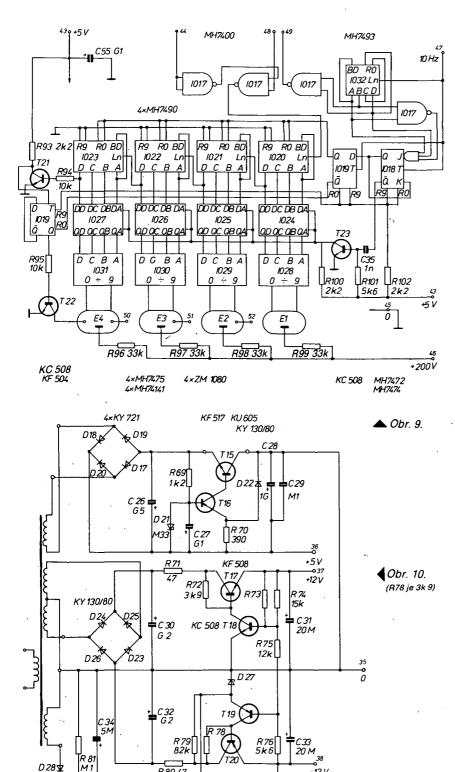
cových obvodech. Časová základna (obr. 8) je tvořena oscilátorem 107 řízeným krystalem. Zá-kladní kmitočet 10 kHz je postupně dělen deseti v obvodech IO8 až IO13. Jednotlivé kmitočty jsou vedeny jednak na zdířky na čelním pánelu, odkuď mohou být použity k měřicím účelům a dále na vstupy hradel obvodů 1014 a 1015. Na druhé vstupy těchto hradel je v závislosti na poloze přepínačů:Př 1/7 a Př 2/4 přiváděna:log. 1. Na výstupu hradla IO16 (bod. 41) pak získáváme kmitočty 10 Hz až 100 kHz. Obdobně na výstupu hradla IO15 (bod 40) získáváme kmitočty 10 MHz a 100 kHz (podle polohy přepínačů Př 8/1 a Př 9/1) pro měření kapacit: Kapacity C39 až C44 blokují napájení jednotlivých děliček. Kondenzátor C38 upravuje základní kmi-točet oscilátoru na 10 MHz. V případě, že jej nebude nutno použít, nahradí se drátovou spoikou.



:Obr..7.

KF524 KC508 TR15

KC508 KSY62B



Čítač (obr. 9) je čtyřmístný s dekadický-mi děliči 1020 až 1023, pamětmi 1024 až 1027, dekodéry 1028 až 1031 a znakovými výbojkami E1 až E4. Obvody IO17 až IÓ19, 1032 a tranzistory T21, T23 vytváří pomocné funkce, tj. vzorkovací, ovládací a mazací impulsy k řízení vstupního hradla. Činnost tohoto obvodu byla podrob-ně popsána v AR 2/74, odkud byl s malými úpravami převzat spočívají ve vyvedení bodů Upravy 48. 4<u>9</u> (nutné pro měření kmitočtu a kapacit) a v nahrazení dvou obvodů MH7472 jedním MH7474. S použitím tohoto IO, který na rozdíl od MH7472 překlápí s náběžnou hranou hodinového impulsu souvisí i nutnost použít invertor T21 v obvodu indikace přeplnění čítače. Kon-

R 80 47

R77 1k8

2×KF517 KZZ73

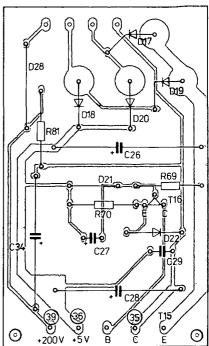
denzátory C39 až C44 blokují napájecí napětí. Napájecí zdroj (obr. 10) nepotřebuje zvláštní komentář. Jedná se o běžné zapojení stabilizátoru +5 V, a zdroje +200 V pro číslicové výbojky.

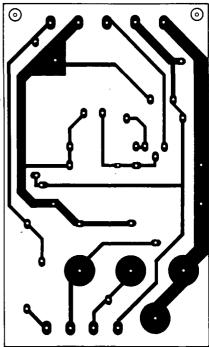
-12 V

+200V

#### Uvedení do provozu a nastavení jednotlivých obvodů

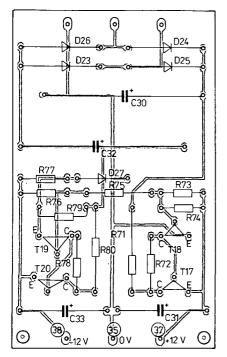
Při stavbě a uvádění do provozu postu-pujeme "odzadu", tj. začínáme napáje-cím zdrojem. Seřízení zdroje spočívá v nastavení symetrie napětí ±12 V změnou odporu R73 a nastavení maximálního zkratového proudu u zdroje +5 V na 850 až 900 mA změnou odporu R70. Jeho zvětšováním se zkratový proud zmenšuje a naopak. Jeho nastavení je závislé na

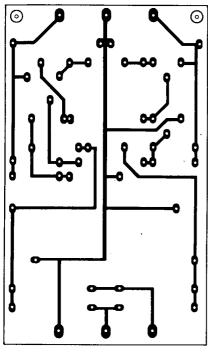




Obr. 11.

zesilovacím činiteli tranzistoru T15. Máme-li nastavený napájecí zdroj, přistoupí-me k oživení dalších obvodů. Nejprve oživíme časovou základnu, kterou budeme pro další postup potřebovat. Místo kapacity C38 zapojíme zkratovací spojku. O tom, zda oscilátor kmitá, se přesvědčíme osciloskopem, nebo sluchátky s vnitřním odporem 4 kΩ. Na výstupu ĺO11 bychom měli slyšet kmitočet 1 kHz. Pokud oscilátor nekmitá, změníme mírně odpor R85, případně kapacitu C37. Tento obvod, za předpokladu že použité IO jsou dobré. pracuje většinou na první zapojení. Nyní, máme-li možnost, zkontrolujeme kmitočet oscilátoru továrním čítačem a v případě potřeby jej nastavíme změnou kapacity C38. Dále zapojíme obvody čítače, spojíme body 48 a 49, bod 44 spojíme se zemí, bod 47 spojíme s bodem 41 na desce časové základny, kde jsme na odpor R92 přivedli přes R12 napětí +5 V. Po připojení napájecího napětí se musí rozsvítit na

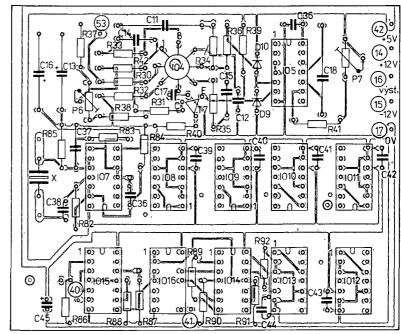


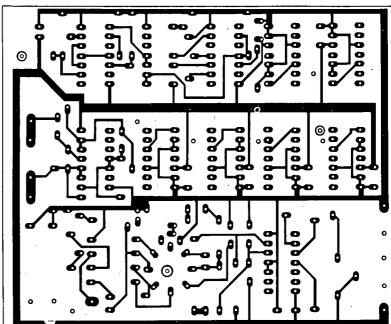


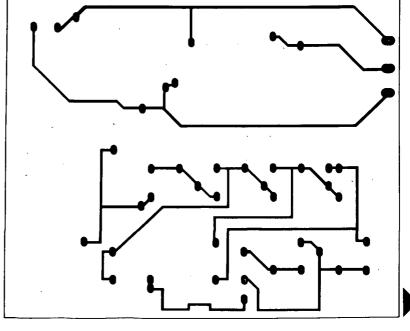
Obr. 12. Obr. 13.

všech výbojkách číslice 0. Odpojíme-li nyní bod 44 od země a přivedeme-li na něj kmitočet 1 kHz z výstupu lO11, musí se na displeji objevit číslo 1000. Nyní přivedeme do bodu 44 kmitočet 10 kHz, na displeji se musí objevit nuly a začne ve vteřinových intervalech blikat levá tečka u výbojky E4, což znamená, že čítač je přeplněný. Tím jsme uvedli do provozu základní jednotku celého přístroje.

celého přístroje.
Pokračujeme oživením převodníku A/f.
Jeho výstup (bod 16) spojíme se vstupem
čítače (bod 44) a vstup (bod 53) uzemníme. Nastavení dokončíme až po 30 minutách provozu. Pokud je na displeji zobrazeno jakékoli číslo, měníme nastavení
trimru P6, tak, abychom vynulovali displej. Pokud jsou i po 30 minutách na
displeji stálé nuly, otáčíme trimrem P6
tak, aby se zobrazilo nějaké číslo a potom
opačným otáčením displej vynulujeme.



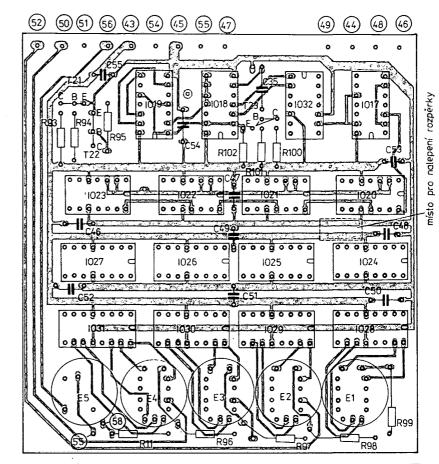


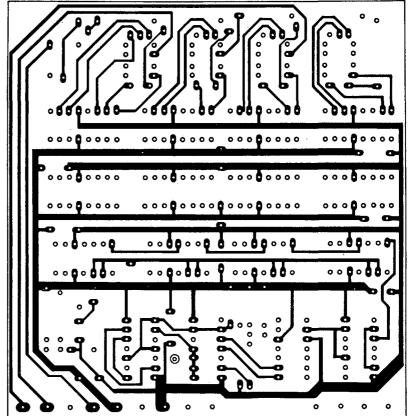


Tím jsme vlastně udělali kompenzaci napěťové symetrie IO4. Nyní zbývá nastavit převodní činitel. K tomu potřebujeme zdroj napětí 0,5 až 1 V a přesný (nejlépe číslicový) voltmetr. Měřené napětí převedeme na vstup převodníku (bod 53) a trimr P7 nastavíme tak, aby se údaj na displeji

shodoval s údajem kontrolního voltmetrů. Nejnáročnějším obvodem na seřízení je vstupní zesilovač. Jelikož 101 pracuje jako neinvertující zesilovač, vyznačuje se toto zapojení velkým vstupním odporem (asi 30 MΩ). Vstup zesilovače je značně citlivý na různá rušivá napětí, proto je vhodné po dobu seřízování zapojit mezi vstupní svorku 101 a zem blokovací kondenzátor alespoň 0,1 μF. Vstupní svorku zesilovače (bod 1) uzemníme, výstup (bod 4) spojíme se vstupem převodníku A/f, propojíme vzájemně body 6 a 13. Mezi body 2 a 3 zapojíme potenciometr P1. Do desky zatím nezapojujeme kondenzátor C4 a odpor R26. Místö odporu R19 zapojíme trimr 22 kΩ, nastavený přibližně na střed. Po 30 minutách provozu vykompenzujeme na-pěťovou symetrii IO1 a IO2 pomocí P1 a P3. Nyní připojíme mezi bod 1 a zem odpor 1  $M\Omega$  a trimrem P2 vykompenzujeme vstupní klidový proud 101. Nyní při-cházíme k nejobtížnějšímu bodu, tj. nastavení celkového zesílení a shodnosti zesílení při obou polaritách měřeného napětí. K tomuto účelu potřebujeme zdroj napětí 50 až 100 mV a přesný voltmetr. Kladný pól měřeného napětí připojíme na vstupní svorku, záporný pól uzemníme. Změnou P5 nastavíme shodnost údaje na displeji s kontrolním voltmetrem. Nyní převrátíme polaritu měřeného napětí, přičemž by displej měl ukazovat stejnou hodnotu. Jelikož tomu tak patrně nebude, musime změnit odpor R19 a současně i P5. Jak vyplývá ze vztahů (1) a (2), zvětšováním odporu R19 stoupá zesílení pro  $U_{\text{vst}} < 0$  a klesá zesílení pro  $U_{\text{vst}} > 0$ . Zvětšováním odporu P5 stoupá zesílení pro obě polarity měřeného napětí. Nastavení P5 a pomocného trimru na místě R19 několikrát opakujeme, až nastavíme zesílení k = 10 pro obě polarity měřeného napětí. Trimr na místě R 19 potom nahradíme pevným odporem. Nyní nastavíme zesílení zesilovače pro střídavé napětí. Rozpojíme body 6 a 13 a spojíme body 5 a 13. Odpojíme blokovací kondenzátor 0,1 μF ze vstupu IO1. Na vstup zesilovače připojíme generátor sinusového signálu o kmitočtu 1 kHz s co možná nejmenším zkreslením. Přiváděné napětí kontrolujeme nf milivoltmetrem. Zesílení nastavíme trimrem P4. Nyní změníme kmitočet generátoru na 10 kHz. Pokud bude údaj na displeji menší, zapojíme namísto C4 takovou kapacitu, abychom vyrovnali pokles zesílení. V průběhu celého nastavování několikrát znovu překontrolujeme zkratováním vstupní svorky vynulování displeje, příp. jej změnou P1 vyňulujeme. K bodům 7 a 8 připojíme katody znakové výbojky, bod 12 spojíme na zem. Místo odporu R26 připojíme mezi invertující vstup IO3 a zem trimr 0,33 MΩ. Jeho odpor nastavíme tak, aby se rozsvítil znak Nyní nahradíme tento trimr pevným odporem zapojeným na výstup IO1. Nastavením odporu R26 popsaným způsobem dosáhneme toho, že při žkratových vstupních svorkách svítí znak +. Nyní odzkoušíme činnost obvodu pro rozlišení polarity. Obvod musí spolehlivě indikovat polaritu měřeného napětí od 1 mV. Nakonec kompenzujeme vstupní dělič trimrem C1, případně změnou kapacity C2

Nastavení obvodů pro měření odporů spočívá v určení hodnot odporů R46 až R50. Pro tento účel potřebujeme 5 ks odporů změřených na přesném můstku od 47 Ω do 0,47 MΩ. Bod 24 spojíme se





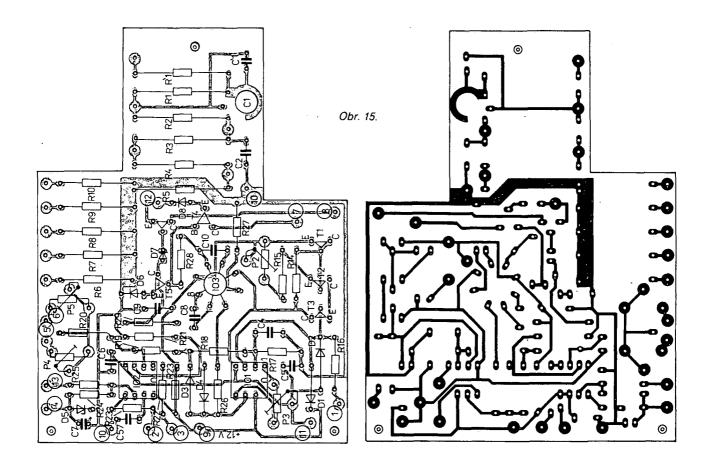
vstupem zesilovače (bod 1) a dále do tohoto bodu proti zemi zapojíme odpor známé hodnoty. Změnou příslušného odporu (R46 až R50) nastavíme na displeji údaj odpovídající měřenému odporu. Tento postup opakujeme 5×.

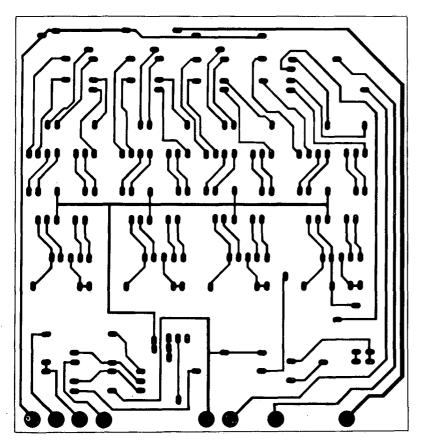
Seřízení zdroje kálibračního napětí je velmi jednoduché a nevyžaduje zvláštní

komentář.

Dále nastavíme převodník pro měření kapacit. Na čítači rozpojíme body 48 a 49, které byly až dosud spojeny. Vstup čítače (bod 44) spojíme s bodem 40 časové základny. Přes odpor R13 přivedeme napětí +5 V na vstup hradla IO15 (odpor R86). Bod 49 spojíme s bodem 18 a bod 48 s bodem 22. Mezi body 20 a 21 zapojíme

Obr. 14.





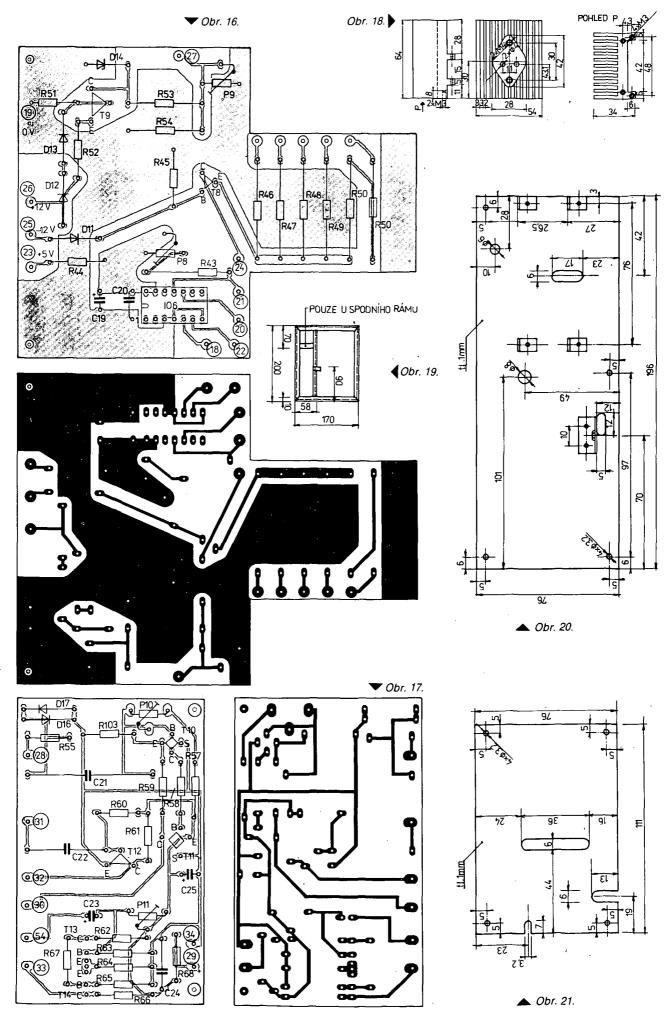
známou kapacitu a trimrem P8 nastavíme odpovídající údaj na displeji.

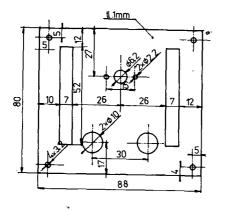
Seřízení tvarovačů pro měření kmitočtu spočívá v nastavení souměrné limitace měřeného signálu trimrem P10 a nastavení SKO trimrem P11. Po nastavení zkontrolujeme citlivost obou tvarovačů, která by měla být min. 50 mV pro plné vybuzení.

#### Konstrukce a stavba přístroje

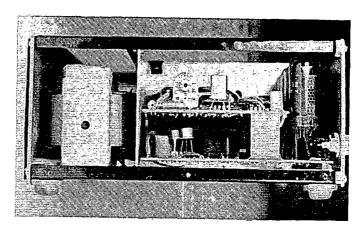
Všechny obvody jsou umístěny na sedmi deskách s plošnými spoji. Napájecí zdroje jsou na deskách Q105 a Q106 (obr. 11 a 12). Tyto desky jsou upevněny na chladiči tranzistoru T15 (obr. 18). Časová základna spolu s převodníkem A/f a čítač jsou na oboustranných deskách Q107, Q108 (obr. 13, 14). Tyto dvě desky jsou navzájem spojeny pomocí tří šroubků M2 a rozpěřek ze skelného laminátu, a tvoří jeden kompaktní celek. Dvě rozpěřky jsou přilepeny lepidlem Epoxy 1200 na desce čítače v místech označených čárkovaně, třetí rozpěřka kruhového průřezu je vlepena do otvoru pod IO4 na desce časové základny. Rozpěřky jsou vysoké 25 mm. Otvory pro šroubky M2 zhotovíme v rozpěřkách až po vlepení do příslušných desek podle otvorů v protikusu. Vstupní zesilovač s obvodem pro rozlišení polarity, vstupním děličem a proudovými bočníky je na desce Q109 (obr. 15). Převodníky pro měření odporů a kapacit spolu s kalibračním zdrojem jsou na desce Q110 (obr. 16). Na poslední desce Q111 (obr. 17) jsou umistěny tvarovače signálu včetně předzesilovače.

Nosnou část přístroje tvoří dva rámy zhotovené z ocelových úhelníků (obr. 19) navzájem spojených stínicími přepážkami (obr. 20, 21). Na zadní stínicí přepážce jsou přinýtovány úhelníčky pro upevnění jednotlivých desek. Na rámech jsou přivařeny patky pro upevnění dvou tlačítkových souprav "Isostat". Vpředu je na sestavených rámech přišroubována pomocná čelní deska (obr. 22), na které je umístěn přepínač rozsahů Př1. Na čelním krycím panelu jsou pak umístěny vstupní svorky a zdířky pro vyvedení kmitočtových normálů. Tyto zdířky jsou poněkud zkráceny a zaslepeny, takže do nich nelze zasunout banánek dále než asi do 2/3 délky. Osazené desky montujeme do přístroje až po jejich úplném odzkoušení. Všechny seřizovací prvky jsou sice po sejmutí krytu dobře přistupné, ovšem jakákoli výměna součástek v hotovém přístroji je vzhledem k poměrně stěsnané konstrukci velmi nesnadná. Z tohoto důvodu je nutno provést malou úpravu na trimru C1. Do seřizovacího pistu je třeba proříznout drážku v jeho spodní části, aby jím bylo možno otáčet ze strany plošného spoje.

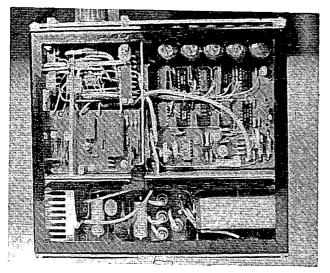




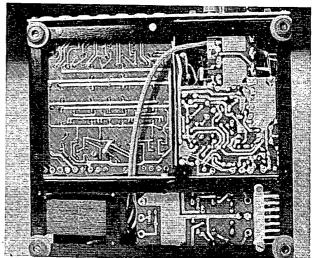




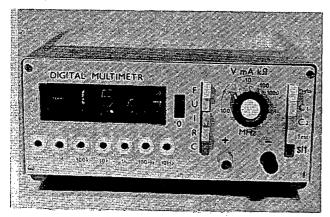
Obr. 23.

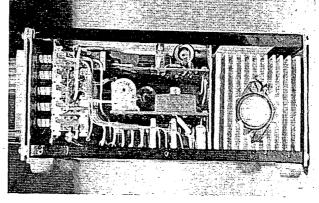


Obr. 24.



Obr. 25.





Obr. 26. Obr. 27. ČELNÍ PANEL tl.2mm က္ထ ĸ 89 200

Rovněž doporučuji udělat potřebné propojení vývodů na přepínači Př1 a soupravě funkčních přepínačů Př2 až Př6 před jejich zamontováním. Odpory R12, R13 a kondenzátory C3, C56 jsou umístěny přímo na přepínači. Potenciometr P1 je knoflíkový typ a je upevněn na stínicí přepážce. Rozmístění jednotlivých dílů je patrno z přiložených fotografií (obr. 23 až 27). Spoje od bodů 1, 2, 3, 53, 16, 40, 44 jsou vedeny stíněnými vodiče. Dále bylo nutno vést stíněným vodičem přívod napájecího napětí k síťovému vypínači, protože tento spoj prochází bezprostředně nad vstupním děličem.

Kryt přístroje je dvojdílný, vrchní část je z hliníkového plechu tl. 1 mm. všenbru decku pložných popiří jedu

chu tl. 1 mm.

Všechny desky plošných spojů jsou kresleny při pohledu ze strany součástek.

## LAVINOVÉ GENERÁTORY

#### Ing. Ladislav Havlík, CSc.

Tranzistory, pracující v lavinové oblasti charakteristik, mohou generovat impulsy s krátkým čelem  $10^{-10}$  až  $10^{-0}$  s a poměrně značnou amplitudou  $10^1$  až  $10^2$  V. K rychlému sepnutí se využívá nedestruktivního lavinového průrazu přechodu emitor-kolektor a záporného odporu na charakteristikách. V článku je vysvětlen mechanismus lavinového jevu a jsou uvedeny i důležité závislosti parametrů lavinového generátoru na zvoleném pracovním bodě. V článku jsou dále popsány lavinové generátory pravoúhlých impulsů, tvarovaných souosým kabelem. Čelo impulsu je kratší než 1 ns, děkolik na ž několik set ns a amplituda až 200 V/50  $\Omega$ . Jako příklad lavinového generátoru s tvarováním výstupních impulsů mžikovými diodami je popsán zdroj jehlových impulsů s čelem a týlem kratším než 100 ps.

#### Lavinový průraz, volba tranzistoru

Na charakteristikách křemíkových planárních tranzistorů n-p-n v zapojení se společným emitorem jsou důležitá napětí

 $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CE}}$  průrazné napětí kolektor-emitor  $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CES}}$  – báze zkratována s emitorem

U(BR)CER - báze spojena s emitorem odporem

 $U_{(BR)CE0}$  – báze a emitor rozpojeny

U<sub>(L)CE</sub> lavinové průrazné napětí kolektor-emitor

 $U_{\rm (L)CES}$  – báze zkratována s emitorem  $U_{\rm (L)CER}$  – báze spojena s emitorem odporem

U(L)CEO - báze a emitor rozpojeny

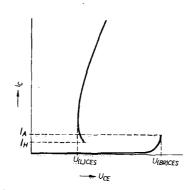
Charakteristika tranzistoru se společným emitorem a bází zkratovanou s emitorem je na obr. 1. Zvětší-li se kolektorový proud  $I_{\rm C}$  při napětí  $U_{\rm (BR)CES}$  nad  $I_{\rm A}$  ...přeskočí" napětí z průrazného napětí  $U_{\rm (L)CES}$  a proud se zmenší na  $I_{\rm H}$ . Tvar charakteristiky prodruhý mezní připad, kdy jsou emitor a báze rozpojeny, je na obr. 2. V intervalu  $U_{\rm (L)CES}$  až  $U_{\rm (BR)CEO}$  je charakteristika v oblasti záporného odporu.

Na obr. 3 je oscilogram charakteristiky tranzistoru KSY34 (vzorek č. 1) v zapojení se společným emitorem,  $R_{\rm B}=470~\Omega$  pro proud  $I_{\rm C}$  maximálně 20 mA; na charakteristice je dobře patrná oblast záporného odporu. Pro průrazné napětí obecně platí [1]

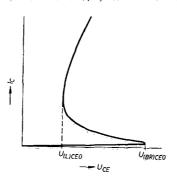
 $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CES}} \geqslant U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CEO}}$   $U_{(\mathrm{L})\mathrm{CES}} > U_{(\mathrm{L})\mathrm{CEO}}$   $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CES}} = U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CEO}}$ (1)

Závislost průrazného napětí kolektoremitor na velikosti vnějšího odporu bázemitor je na obr. 4. Kolektorové charakteristiky se mění s proudem báze podle obr. 5. Pro lavinovou činnost je důležitá část charakteristiky se záporným odporem mezi napětím  $U_{(L)CE0}$  a  $U_{(BR)CE0}$  – lavinová oblast. Tranzistory vhodné pro lavinové generátory musí mít co největší průrazné napětí  $U_{(BR)CE0}$  a velký rozdíl napětí  $U_{(BR)CE0}$  a  $U_{(L)CE0}$ . Průrazné napětí  $U_{(BR)CE0}$  se zmenšuje se zvětšujícím se proudem báze. Lavinové průrazné napětí  $U_{(L)CE0}$  se mění v závislostí na proudu  $l_C$  podle obr. 6 [2]. Křivka platí pro tranzistor 2N2218 (Si, n-p-n) fy National Semiconductor.

Velmi krátkého čela impulsů, generovaných lavinovým generátorem, se do-



Obr. 1. Kolektorová charakteristika tranzistoru n-p-n s lavinovou oblastí, společný emitor, báze spojena s emitorem



Obr. 2. Kolektorová charakteristika tranzistoru n-p-n s lavinovou oblastí, společný emitor, emitor od báze odpojen

sáhne výrazným zkrácením doby τ průchodu menšinových nosičů proudu bází tranzistoru. Za obvyklých podmínek je dlíúzní doba průchodu menšinových nosičů proudu τ<sub>d</sub> bází určena podle [1] vztahem

$$\tau_{\rm d} = W^2/2D = k/f_{\rm h21b}$$
 (2),

kde w je šířka báze,

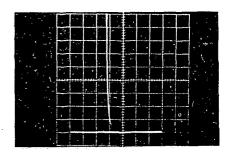
D difúzní konstanta nosičů proudu v bázi,

k konstanta,

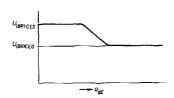
f<sub>h21b</sub> mezní kmitočet tranzistoru v zapojení se společnou bází.

Během lavinového průrazu se počet nosičů proudu v bázi podstatně zvětší působením násobícího činitele M a zkrátí se doba r průchodu nosičů proudu bází

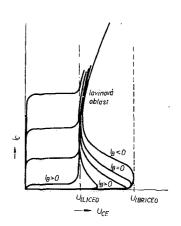
$$\tau = \frac{\tau_{\rm d}}{\log(2\gamma M^2)} \tag{3},$$



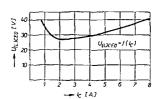
Obr. 3. Kolektorová charakteristika tranzistoru KSY34, společný emitor, X=20 V/díl., Y=2 mÅ/díl.,  $R_{BE}=470$   $\Omega$ ,  $I_B=20$   $\mu$ A:  $U_{(L)CER}<50$  V,  $U_{(BR)CER}=140$  V; vlivem rychlého přeběhu stopy je oblast záporného odporu naznačena tence, v kolektoru je ochranný odpor  $R_C=5$  k $\Omega$ 



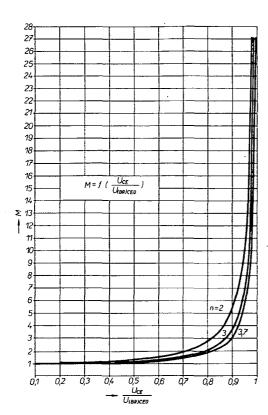
Obr. 4. Závislost průrazného napětí  $U_{(BR)}$  na odporu báze-emitor  $R_{BE}$ 



Obr. 5. Kolektorové charakteristiky tranzistoru n-p-n s lavinovou oblastí, společný emitor, proud báze je třetí proměnnou



Obr. 6. Závislost lavinového průrazného napětí U(L)CEO na proudu kolektoru lc u tranzistoru 2N2218A (obdoba KSY34)



Obr. 7. Závislost násobícího činitele M na poměru napětí U<sub>CE</sub>/U<sub>(BRICEO</sub> pro exponenty 2, 3 (Si, n-p-n) a 3,7 (Si, p-n-p)

kde  $\gamma$  je emitorová vstřikovací účinnost,  $\gamma \doteq 1$ . Násobící činitel M je určen výrazem

$$M = \frac{1}{1 - \left(\frac{U_{\text{CE}}}{U_{(\text{BRICEO}}}\right)^n} \tag{4},$$

kde n je exponent závislý na typu materiálu a dotaci nečistot. Podle [3] a [4] experimentálně zjištěné exponenty jsou v tab. 1.

Tab. 1. Exponenty n u Ge a Si tranzistorů

Typ tranzistoru
Si, n-p-n
Si, p-n-p
Ge, n-p-n
Ge, p-n-p

Průběh závislosti násobícího činitele M na poměru napětí  $U_{\rm CE}/U_{\rm (BR)CE0}$  pro exponenty 2, 3 a 3,7 je na obr. 7.

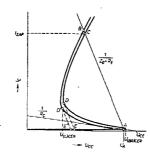
Doposud jsme předpokládali pohyb menšinových nosičů proudu v tranzistoru difúzí. U tranzistorů s nerovnoměrným rozdělením příměsí v bází – driftových tranzistorů (to je případ většiny dnes vyráběných Si planárních tranzistorů) se průchodem difundujících nosičů bází vytváří urychlující pole E. Nosiče proudu projdou bází vlivem pole E za dobu  $\tau_0$ 

$$\tau_0 = w/\mu E \tag{5}$$

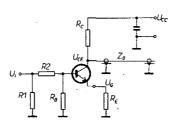
kde  $\mu$  je pohyblivost menšinových nosičů proudu. Doba průchodu menšinových nosičů bází driftového tranzistoru v lavinové oblasti pak je

$$\tau = \tau_0/\log M \tag{6}.$$

Doba zapnutí lavinového tranzistoru je v případě difúze i v případě driftu menšinových nosičů výrazně zkrácena vlivem násobícího činitele M, viz (3) a (6). Nosiče proudu projdou bází tím rychleji, čím menší bude šířka báze w. Pro lavinové



Obr. 8. Pracovní oblast lavinového generátoru spouštěného vnějšími impulsy



Obr. 9. Zapojení lavinového generátoru

generátory je proto třeba přednostně používat tranzistory s vysokým mezním kmitočtem  $f_{\rm h21b}$ , viz (2), popř. rychlé spínací tranzistory. Rychlost sepnutí v lavinovém režimu je nejvýrazněji řízena velikostí násobícího činitele M a je tím kratší, čím je činitel M větší. Druhým důležitým parametrem je průrazné napětí  $U_{\rm (BR)CEO}$ , které by mělo být větší než 60 V. V neposlední řadě je pak důležitý i velký rozdíl napětí  $U_{\rm (BR)CEO} - U_{\rm (L)CEO} > 30$  V.

Úvedené požadavky splňují dobře křemíkové tranzistory typu n-p-n. Přestože křemíkové tranzistory p-n-p mají obdobnou konstrukci a řadu shodných vlastností, nejsou obvykle pro práci v lavinovém režimu vhodné. Pravděpodobně hlavním důvodem je menší násobící činitel M, jehož velikost ovlivňují rozdílné fyzikální parametry obou typů tranzistorů. Jako příklad lze uvést činitele M obou typů tranzistorů pro poměr  $U_{\text{CE}}/U_{\text{(BR)CE0}} = 0,98$ , obvyklý v praxi – viz tab. 2. Tranzistory p-n-p mají rovněž po-

Tab.~2.~ Násobící činitel M pro poměr  $U_{\rm CE}/U_{\rm (BR)CE0}=0.98$ 

	Sin	Si n-p-n			
п	2	3	3,7		
М	25,2	17	13,9		

měrně malý rozdíl průrazných napětí  $\Delta U$ . Např. u tranzistorů KFY18 a KF517 je  $\Delta U = 20$  až 30 V, obdobně je tomu u tranzistoru 2N2904. Tranzistory KSY81 a TR15 maií  $\Delta U = 10$  V j méně.

mají  $\Delta U = 10 \text{ V i méně.}$ V knize [5] je uvedena celá řada aplikací lavinových generátorů s germaniovými tranzistory p-n-p. V SSSR se například vyrábějí i germaniové tranzistory p-n-p. GT338A, GT338B, určené pro lavinový režim ( $U_{\text{(BR)CER}} = 25 \text{ V, amplituda výstupních impulsů je asi 10 V).}$ 

Z tuzemských tránzistorů a tranzistorů z LDS typu p-n-p vykazují kontrolovatelný lavinový jev tranzistory KFY18, KF517 a 2N2904. Amplituda výstupních impulsů v zapojení podle obr. 9 je menší než 20 V

a čelo impulsu je až 10 ns. Generátory jsou nestabilní. Literatura o lavinových tranzistorech (v zahraničí velmi početná) uvádí převážně zapojení s křemíkovými tranzistory typu n-p-n (planárně epitaxní tranzistory).

Nejvhodnější dosažitelné tranzistory pro lavinový režim jsou KSY34 nebo BSY34, které jsou schopny dodat impulsy s největší amplitudou a s nejvhodnějším průběhem. Další vhodné tranzistory jsou uvedeny v tab. 3; byly měřeny v jednostup-

Tab. 3. Parametry tranzistorů vhodných pro lavinové generátory,  $R_B = 560 \Omega$ 

Tranzistor	U(BR)CER [V]	<i>U</i> <sub>G</sub> [V]	t <sub>r</sub> [ns]
KSY21 KSY62 KSY34 BSY34 KSY71 KC507 KC509	100 až 150 60 až 120 120 až 200 120 až 200 60 až 80 80 až 200 60 až 200	35 až 80 20 až 30 15 až 50	0,5 0,6 až 0,8

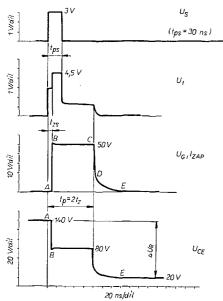
ňovém lavinovém generátoru podle obr. 12. Ve všech případech bylo čelo impulsu kratší než 1 ns a průběh impulsů byl "hladký", hodí se tedy i pro měřicí účely.  $U_{\rm G}$  je amplituda výstupních impulsů na zátěži 50  $\Omega$ . Všechny údaje jsou průměrné a byly získány měřením několika set kusů tranzistorů v letech 1974 až 1980. Změny v technologii výroby mohou vést k poněkud odlišným hodnotám.

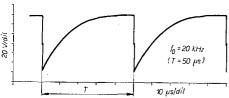
Pro lavinové generátory se vyrábějí i speciální tranzistory, např. fa Motorola vyrábí Si tranzistor n-p-n 2N5271, s napětím  $U_{(BR)CER} = 200$  až 300 V. Minimální výstupní napětí lavinového generátoru s tímto tranzistorem při vybíjení kondenzátoru 75 pF do zátěže 50  $\Omega$  je 100 V.

#### Činnost lavinového generátoru spouštěného vnějším impulsem

Tranzistor v lavinové oblasti může pracovat jako spouštěný nebo volně kmitající generátor podle volby pracovního bodu. Pracovní cyklus spoustěného generátoru je v zapojení podle obr. 9 naznačen na obr. 8. Kolektor je napájen přes odpor Rc ze zdroje Ucc. Stabilní pracovní bod A je zvolen co nejtěsněji pod průrazným napětím U(BR)CER. (Při odpojeném zdroji spouštěcích impulsů nastavíme kolektorové napětí těsně pod hranici, při níž tranzistor ještě volně kmitá.) Ke kolektoru je připojen tvarovací souosý kabel se zpožděním  $t_c$  a s impedancí  $Z_0$ . Výstup generátoru je zatížen odporem  $R_{\rm E}=Z_0$ . Stejnosměrnou zátěž tvoří odpor  $R_{\rm C}$  a dynamickou  $R_{\rm E} + Z_{\rm 0}$ . Báze je připojena přes odpor  $R_{\rm B} \cong 10 R_{\rm E}$  na zem. Menší odpor  $R_{\rm B}$  by byl sice výhodný pro bezpečnou činnost lavinového generátoru (viz (1) a obr. 4), ale po dobu sepnutí tranzistoru je  $R_B$  připojen paralelně k zátěži  $R_E$  (přechod B-E je otevřen) a zhoršuje jednak přizpůsobení vůči tvarovacímu kabelu a jednak tvar výstupních impulsů (odrazy). Výstupní impuls se v plné amplitudě objevuje i na bázi tranzistoru. Spouštěcí impuls je na vstupu lavinového generátoru superponován na výstupním impulsu, zeslabeném děličem R1 a R2 (obr. 10). Pro bezpečnou činnost spouštěcího generátoru je nezbytné zařadit do přívodu báze odpor R2, případně ještě sériovou oddělovací diodu (obr. 12)

Sledujme pracovní cyklus lavinového generátoru na obr. 8 a 10. Na bázi tranzistoru přivedeme spouštěcí impuls o amplitudě  $U_{\rm S}$ . Za dobu  $t_{\rm zs}$  způsobí proud báze zmenšení průrazného napětí  $U_{\rm (BR)CER}$ 





Obr. 10. Průběhy napětí v důležitých bodech zapojení z obr. 9. Číselné údaje napětí a času platí pro tranzistor KSY34 (vzorek 1). Tranzistor je spouštěn impulsem kratším, než je výstupní impuls (30 ns, 3 V) opakovací kmitočet je 20 kHz. Body A-E označují pracovní bod podle obr. 8. Spodní průběh je napětí U<sub>CE</sub> při nabíjení tvarovacího kabelu

a pracovní bod se přesune do oblasti záporného odporu. Velmi rychle (za dobu z) přeskočí do bodu B a po skončení spouštěcího impulsu do bodu C. Kolektorový proud se zvětší z klidového proudu/<sub>A</sub> v pracovním bodě A na proud/<sub>ZAP</sub> a vytvoří na zátěži R<sub>E</sub> čelo impulsu.

$$I_{A} = (U_{CE} - U_{A})/R_{C} \tag{7},$$

$$I_{ZAP} \simeq \frac{U_A - U_{(L)CER}}{R_E + Z_0 + r_{bb}} + I_A$$
 (8).

Je-li odpor báze  $r_{bb}$  malý (několik  $\Omega$ ), lze ho zanedbat, stejně lze obvykle zanedbat ve výrazu (8) i klidový proud  $I_A$ :

$$I_{ZAP} = (U_A - U_{(L)CER})/(R_E + Z_0)$$
 (9)

Během doby zapnutí se napětí na kolektoru zmenší. Napěťový skok se šíří od kolektoru tvarovacím vedením na jeho otevřený konec. Za dobu zpoždění  $t_z$  tvarovacího kabelu se na otevřeném konci odrazí zpět. Za stejnou dobu  $t_z$  se odražená napěťová vlna vrátí ke kolektoru, napětí na něm se zmenší a pracovní bod přejde do bodu D. Tranzistor se začne zavírat a pracovní bod se přesune po bodech D-E zpět do bodu A.

Je-li délka spouštěcího impulsu  $t_{\rm ps}$  větší než délka generovaného impulsu  $t_{\rm p}$ , probíhá pracovní cyklus mezi body A–B–D' E'. Během šíření napěťové vlny, tj. po dobu  $t_{\rm p}=2t_{\rm z}$ , je kolektorový proud  $I_{\rm ZAP}$ , vytvoří tedy na zátěži  $R_{\rm E}$  impuls o amplitudě  $U_{\rm G}=I_{\rm ZAP}R_{\rm E}$  a délce  $t_{\rm p}$ . Vypnutí tranzistoru probíhá rychle zhruba do bodu D, pak se postupně zpomaluje tak, jak se se zmenšujícím se kolektorovým napětím zmenšuje i násobící činitel M. Po dobu trvání výstupního impulsu rozptyluje tranzistor výkon

$$P_{\text{ZAP}} = U_{\text{(L)CER}}I_{\text{ZAP}} \doteq U_{\text{(L)CER}} \left( \frac{U_{\text{A}} - U_{\text{(L)CER}}}{R_{\text{E}} + Z_{0}} \right)$$
(10)

V době  $T-t_p$  je tranzistor vypnut a rozptýlený výkon je

$$P_{\text{VYP}} = U_{\text{A}} ((U_{\text{CE}} - U_{\text{A}})/R_{\text{C}})$$
 (11).

Střední výkon určuje vztah (12), popř. (13)

$$P_{STR} = t_p P_{ZAP} / T + P_{VYP}$$
 (12),

$$P_{\text{STR}} = \frac{t_{\text{p}}}{T} U_{\text{(L)CER}} \left( \frac{U_{\text{A}} - U_{\text{(L)CER}}}{R_{\text{E}} + Z_{0}} \right) + U_{\text{A}} \left( \frac{U_{\text{CE}} - U_{\text{A}}}{R_{\text{C}}} \right)$$
(13);

7 je perioda lavinového generátoru. Zbývá určit výkon impulsu na zátěži P<sub>G</sub>

$$P_{\rm G} = R_{\rm E} I_{\rm ZAP}^2 \doteq R_{\rm E} \left( \frac{U_{\rm A} - U_{\rm (L)CER}}{R_{\rm E} + Z_0} \right)^2$$
 (14)

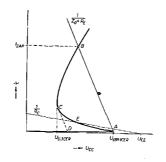
a maximální dosažitelný opakovací kmitočet  $f_{\rm o}=1/T$ 

$$T_{\text{MIN}} \doteq 3R_{\text{C}}C$$
 (15),

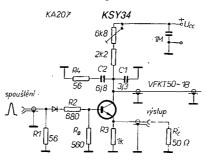
kde C je kapacita tvarovacího kabelu, která se nabíjí v době vypnutí tranzistoru ze zdroje  $U_{\rm CC}$  přes odpor  $R_{\rm C}$  (obr. 9). Odpor  $R_{\rm C}$  volíme jen tak velký, aby se, kondenzátor" z kabelu stačil nabít během doby  $T-t_{\rm P}$  na napětí  $U_{\rm CE}$ , jinak se nežádoucím způsobem zmenšuje amplituda  $U_{\rm G}$  výstupních impulsů. Nabíjecí odpor nelze ovšem zmenšovat libovolně, protože jinak se zvětšuje ztrátový výkon  $P_{\rm VyP}$  tranzistoru během vypnutí nad dovolenou mez.

#### Volně kmitající lavinový generátor

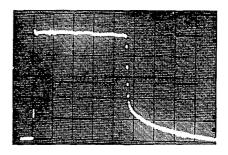
Volně kmitající generátor má pracovní cyklus podle obr. 11. Pracovní bod E generátoru je nestabilní, neboť je v záporné části charakteristiky, cyklus probíhá mezi



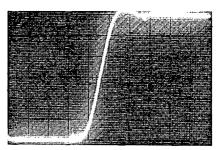
Obr. 11. Pracovní oblast volně kmitajícího lavinového generátoru



Obr. 12. Lavinový generátor kladných impulsů



Obr. 13. Oscilogram impulsu z generátoru na obr. 12. Tranzistor je KSY34 (vzorek 1), jehož charakteristika je na obr. 3, X=20 ns/díl., Y=10 V/díl.,  $U_{\rm G}=51$  V//50  $\Omega$ ,  $t_{\rm P}=94$  ns, délka kabelu je 10,05 m



Obr. 14. Čelo impulsu z obr. 13,  $t_r = 0.55 \text{ ns}, X = 0.5 \text{ ns/dil.}, Y = 8.5 \text{ V/dil.}$ 

body A-B-C-D. Opakovací kmitočet  $f_0$  impulsů je určen především odporem  $R_C$  (obr. 9) a kapacitou tvarovacího kabelu C

$$T = 1/f_o = R_c C \ln \left( \frac{U_{CE} - U_{(L)CER}}{U_{CE} - U_{(BRICER)}} \right)$$
 (16).

Kolektorový proud během impulsu je

$$I_{ZAP} = \frac{U_{(BR)CER} - U_{(L)CER}}{R_E + Z_0 + r_{bb}}$$
 (17)

a tranzistorem rozptýlený výkon

$$P_{\text{ZAP}} = U_{\text{(L)CER}}/_{\text{ZAP}} \doteq U_{\text{(L)CER}} \left( \frac{U_{\text{(BR)CER}} - U_{\text{(L)CER}}}{R_{\text{E}} + Z_0} \right)$$
(18)

Střední výkon lze určit obdobně jako u spouštěného generátoru

$$P_{\text{STR}} = \bar{t}_{p} P_{\text{ZAP}} / T \tag{19}.$$

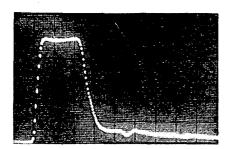
Dosadíme-li za T z výrazu (16) a za P<sub>ZAP</sub> výraz (18)

$$P_{\text{STR}} = \frac{t_{\text{p}}U_{\text{(L)CER}}\left(\frac{U_{\text{(BR)CER}} - U_{\text{(L)CER}}}{R_{\text{E}} + Z_{0}}\right)}{CR_{\text{c}}\ln\left(\frac{U_{\text{CE}} - U_{\text{(L)CER}}}{U_{\text{CE}} - U_{\text{(BR)CER}}}\right)}$$
(20).

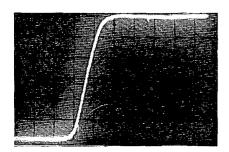
Střední výkon volně kmitajícího lavinového generátoru nezávisí na délce tvarovacího kabelu. Pro použitý kabel nebo tvarovací linku je podíl  $t_{\rm p}/C$  konstantní, a to bez ohledu na délku linky.

#### Vlastnosti lavinového generátoru

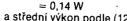
Zapojení lavinového generátoru kladných impulsů je na obr. 12. Impuls je tvarován miniaturním souosým kabelem VFKT 50–1B. Na obr. 13 je oscilogram výstupního impulsu na zátěži 50  $\Omega$ . Tranzistor je typu KSY34 (vzorek 1), jehož napětí  $U_{\rm IBRICER}=145$  V a  $U_{\rm ILICER}=40$  V. Délka linky je 10,05 m, výstupní impuls má délku 94 ns, čelo 0,55 ns, amplitudu 50 V a výkon v impulsu je 50 W. Oscilogram čela impulsu je na obr. 14. Tranzistor je



Obr. 15. Oscilogram impulsu z generátoru na obr. 13, tranzistor KSY34 (vzorek 1), tvarovací kabel VFKT 50–1B délky 0,55 m.  $X = 2 \text{ ns/dil.}, Y = 10 \text{ V/dil.}, U_G = 50 \text{ V/50 }\Omega$  $t_{
ho}=5,2\,\mathrm{ns}$ 

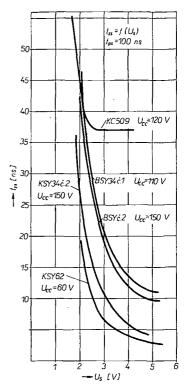


Obr. 16. Oscilogram čela impulsu z obr. 15. X = 0.5 ns/dil., Y = 8.5 V/dil.,  $t_r = 0.55 \text{ ns}$ 

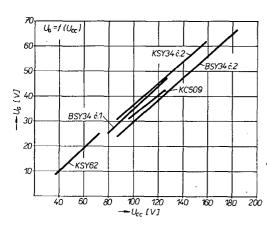


a střední výkon podle (12)  $P_{STR} = ((94.10^{-9}/50.10^{-6}).40) + 0.14 = 0.215 \text{ W. Průběny napětí v důležitých}$ bodech generátoru jsou na obr. 10. Příklad krátkého impulsu z téhož generátoru je na obr. 15, čelo tohoto impulsu je na obr. 16. Délka tvarovacího kabelu je 0,55 m, délka impulsu 5,2 ns, čelo 0,55 ns. Odpor R3 zlepšuje přizpůsobení zátěže k tvarovací lince (vliv odporu  $r'_{bb}$ ). Součástky C1, C2 a R4 výrazně zkracují čelo impulsu (až o 50 %) a zlepšují jeho tvar. Jsou to členy, kompenzující připojení tvarovacího kabelu ke kolektoru tranzistoru. Jejich hodnotu je nejvhodnější určit experimentálně. Kondenzátory C1 a C2 musíme dimenzovat na napětí  $\hat{U}_{cc}$ , obvykle vystačíme s kondenzátory na 250 V.

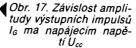
Amplituda výstupních impulsů závisí lineárně na napájecím napětí - obr. 17. U většiny měřených tranzistorů má tato závislosť shodnou směrnici. V praxi volíme napájecí napětí co nejbližší průraznému napětí  $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CER}}$ , obr. 8. Tvar výstupních impulsů je pak nejpříznivější a zejména je kratší jejich čelo. Závislost doby trvání čela impulsu na napájecím napětí je na obr. 18. Se zmenšujícím se napájecím napětím  $U_{cc}$  se čelo impulsu prodlužuje. Není tedy příliš výhodné regulovat amplitudu výstupních impulsů změnou napájecího napětí, a to nejen pro nevhodnou závislost  $t_r = f(U_{cc})$ , ale také proto, že mezi čelem spouštěcího a čelem výstupního

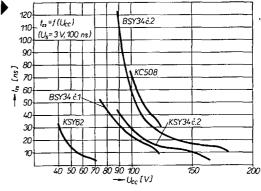


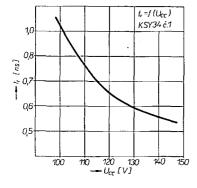
Obr. 20. Závislost zpoždění tzs na amplitudě Us spouštěcích impulsů. Délka spouštěcích impulsů je 100 ns



Obr. 19. Závislost zpož-dění tzs výstupního impulsu za spouštěcím impulsem na napájecím napětí Ucc. Spouštěcí impuls je dlouhý 100 ns a jeho amplituda je Us = 3 V







Obr. 18. Závislost délky čela impulsu t, na napájecím napětí (tranzistor KSY34 č. 1)

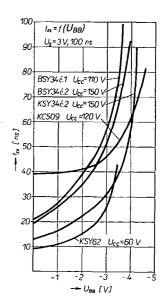
spouštěn impulsem délky  $t_{ns} = 30 \text{ ns}$ o amplitudě Us = 3 V, opakovací kmitočet je 20 kHz a perioda  $T = 50 \mu s$ . Podle vztahů (10) až (13) určíme výkon při zapnutí, dodeime, že odpor  $R_{\rm C}=5\,{\rm k}\Omega$ , dodejme, že odpor  $R_{\rm C} = 5$   $U_{\rm A} = 140 \text{ V}, U_{\rm CE} = 145 \text{ V}; \text{ podle (10)}$   $P_{\rm ZAP} = ((140 - 40)/(50 + 50)). 40 = 40 \text{ W},$ 

výkon v době vypnutí podle (11)  $P_{\text{VYP}} = ((145 - 140 /5000).140 =$ 

impulsu je jisté zpoždění  $t_{zs}$  (obr. 10), které je výrazně závislé na pracovních podmínkách lavinového generátoru. Zpoždění tzs se zmenšuje se zvětšujícím se napětím  $U_{cc}$ (obr. 19), rovněž i se zvětšující se amplitudou  $U_S$  spouštěcích impulsů (obr. 20).

Řada autorů doporučuje provozovat lavinové tranzistory se záporným (pro tranzistor n-p-n) předpětím (např. [3], [5], [6], [7], [8]) nebo kladným předpětím ([1], [5], [9]) na bázi s tím, že tak lze dosáhnout lepšího tvaru impulsu, nebo výhodnějšího pracovního režimu. U lavinových generátorů s tranzistory podle tab. 3 bylo však zjištěno, že nejlépe pracují bez předpětí na bázi. Předpětí  $U_{BB}$  navíc ovlivňuje zpoždění  $t_{zs}$ . Závislost zpoždění  $t_{zs}$  na předpětí báze je na obr. 21. Zpoždění výstupního impulsu za spouštěcím impulsem se zvětšuje při zvětšujícím se záporném předpětí  $U_{\rm BB}$ .

Pro spolehlivé spouštění lavinového generátoru postačí napětí Us řádu jednotek voltů (proud báze je řádu mA). Generátor lze spouštět i pomocí obvodů TTL. Délka spouštěcích impulsů stačí řádu jednotek ns. čím je však spouštěcí impuls kratší, tím větší je amplituda Us spouštěcích impulsů, obr. 22.



Obr. 21. Závislost zpoždění tzs na záporném předpětí báze (U<sub>BB</sub>). Spouštěcí im-puls je 100 ns, 3 V

Doposud jsme uvažovali spouštění lavinového generátoru impulsy, přiváděnými na bázi tranzistoru (zvětšení proudu  $I_{\rm B}$ ). Lavinový generátor lze však spouští z napětí zvětšením kolektorového napětí z napětí  $U_{\rm A}$  na  $U_{\rm (BR)CER}$ , obr. 2. To je technicky poněkud náročnější, a to zejména proto, že je třeba spouštěcí impulsy přivádět do místa s poměrně velkým napětím a také jejich amplituda musí být dostatečně velká (řádu desítek V). V některých aplikacích však může být tento způsob spouštění výhodný.

#### Generátor záporných impulsů

K získání záporných impulsů nejsou v zapojení podle obr. 12 dostupné vhodné tranzistory typu p-n-p. Úpravou zapojení podle obr. 23 lze však získat generátor záporných impulsů s jen poněkud horšími parametry, než jaké má generátor kladných impulsů. Emitor lavinového tranzistoru je uzemněn a výstupní impulsy se odebírají mezi zemí a stíněním nezemněného tvarovacího kabelu. V zapojení se nepříznivě uplatňuje rozptylová kapacita kabelu, čelo impulsu je na zátěži 50  $\Omega$  asi 1 ns. Kapacita C1 zlepšuje tvar čela impulsu.

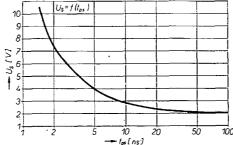
Lepší vlastnosti má zapojení podle obr. 24, kde je funkce emitoru a kolektoru (vzhledem k obr. 12) prohozena. Dosažené čelo impulsu je asi 0,6 ns. Výstupní impulsy mají zhruba stejnou amplitudu, jako u generátoru kladných impulsů podle obr. 12. Součástky C1, C2 a R4 tvarově zlepšují a zkracují čelo impulsu. Oddělovací kondenzátor C3 musí být dimenzován na plné napětí zdroje −UEE. Zdroj spouštěcích impulsů můžeme od obvodů generátoru stejnosměrně oddělit transformátoru jsou zkroucena z drátu o Ø 0,2 mm a tvoří je 50 závitů na toroidu o Ø 10/6 × 4 mm z feritového materiálu NO2.

#### Větší výstupní:proud

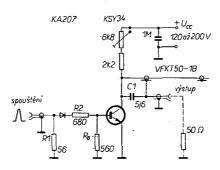
Chceme-li dosáhnout většího výstupního proudu do zátěže, zvolíme tvarovací linku s menší impedancí a tím také menší zatěžovací odpor  $R_{\rm E}$ . Menší impedance tvarovací linky dosáhneme paralelním řazením stejně dlouhých úseků tvarovacího kabelu. To je reálné zhruba do 10  $\Omega$  (při použití tvarovacího kabelu 50  $\Omega$  zapojíme do kolektoru pět paralelních úseků kabelu). Při dalším zmenšování impedance tvarovací linky se příliš uplatňuje odpor báze a zvětšují se ztráty i rozměry linky.

báze a zvětšují se ztráty i rozměry linky. V zapojení na obr. 12 byly použity dva kusy kabelu VFKT 50-1B o délce 7,5 m. Získaný impuls měl délku 70 ns a tvar shodný s tvarem na obr. 13 ( $t_r = 0.55$  ns). Amplituda  $U_G$  na zátěži 19  $\Omega$  byla 38 V a výstupní proud 2 A. Ke kompenzačním členům v kolektoru tranzistoru byl přidán sériový obvod 10 pF a 10  $\Omega$ .

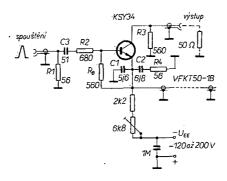
K dosažení velkých výstupních proudů (až 40 A) se řadí lavinové generátory



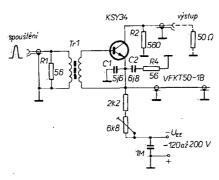
Obr. 22. Závislost amplitudy spouštěcích impulsů U<sub>s</sub> na jejich délce t<sub>ps</sub>, tranzistor KSY34



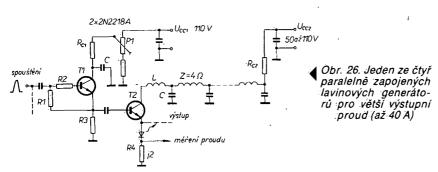
Obr. 23. Lavinový generátor záporných impulsů, výstupní impuls se odebírá mezi stíněním tvarovacího kabelu a zemí



Obr. 24. Lavinový generátor záporných impulsů



Obr. 25. Lavinový generátor záporných impulsů se spouštěcím transformátorem

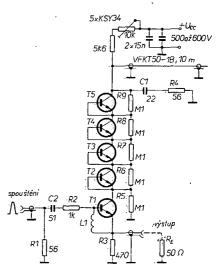


paralelně ([2], [5], str. 165). Aby se proudy rozdělily rovnoměrně, musí mít každý generátor vlastní tvarovací linku a vlastní napájecí odpor R<sub>c</sub>. Toto uspořádání však naráží na problém současného spouštění všech tranzistorů. Závislost zpoždění tzs výstupního impulsu za spouštěcím impulsem na pracovních podmínkách je navíc i u tranzistorů téhož typu rozdílná (obr. 19 až 21). Proto je nutně přivádět spouštěcí impulsy k jednotlivým tranzistorům přes 100 zpožďovací členy nastavené tak, aby výsledné zpoždění tzs bylo u všech lavinových tranzistorů stejné. Podle [2] lze ke spouštění využít lavinových tranzistorů, jejichž zpoždění  $t_{zs}$  se mění s napájecím napětím  $U_{cc}$  (obr. 23). Jeden ze čtyř paralelně zapojených lavinových generá-torů je na obr. 26. Každý z tranzistorů T2 má svůj spouštěcí tranzístor T1. Zpoždění tzs spouštěcího tranzistoru se nastavuje potenciometrem P1. Výstupní impuls se odebírá z emitorů tranzistorů T2, má čelo 20 ns a je dlouhý 200 ns. Výstupní proud prochází polovodičovým laserem a je až 40 A. S odporovou zátěží je čelo impulsu 4 ns.

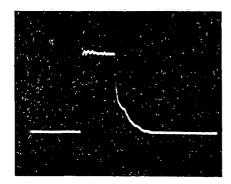
#### Větší amplituda impulsu

Větší amplitudy impulsu lze dosáhnout řazením tranzistorů do série (až asi nad 50 V), literatura [2], [6]. Zapojení generátoru kladných impulsů s amplitudou větší než 200 V je na obr. 27. Tranzistor T1 je spouštěn impulsy, přiváděnými do báze. Tranzistory T2 až T5 jsou spouštěny v kolektoru napěťovou vlnou, vyvolanou tranzistorem T1. Odpory R5 až R9 zajištují rovnoměrné rozdělení napájecího napětí Ucc na všech tranzistorech. Napájecí napětí je zvoleno menší, než je součet průrazných napětí  $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CES}}$  všech tranzistorů. Sériová kombinace C1R4 zlepšuje tvar čela impulsu. Indukčnost L1 zajišťuje ss zkrat báze-emitor tranzistoru T1 a tím jeho bezpečnější činnost, neboť  $U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CES}} > U_{(\mathrm{BR})\mathrm{CEO}}$  Ve vzorku generátoru L1 navinuta 50 závity drátu o Ø 0,2 mm CuS na dvou k sobě přiložených toroidních jadrech o Ø 12,5/7,5 × 5 mm z materiálu NO5. Výstupní impuls je na obr. 28, jeho amplituda je 210 V a délka 94 ns. (Byl použit stejný tvarovací kabel, jako u generátoru na obr. 12.) Čelo impulsu je na obr. 29, jeho délka je 1,4 ns.

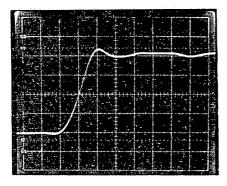
Generátór záporných impulsů s amplitudou větší než –200 V je na obr. 30. Je to obdoba jednostupňového generátoru z obr. 25. Tranzistor T1 je spouštěn do



Obr. 27. Lavinový generátor kladných impulsů s amplitudou větší než 200 V

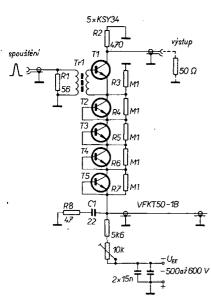


Obr. 28. Výstupní impuls generátoru z obr. 26. X = 50 ns/dil., Y = 50 V/dil.,  $t_p = 94 \text{ ns}, U_G = 210 \text{ V}$ 

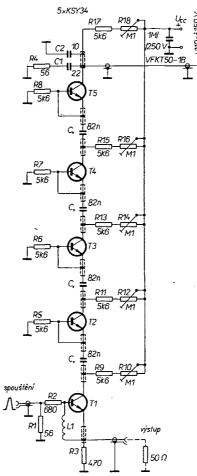


Obr. 29. Čelo impulsu generátoru z obr. 26.  $Y = 50 \text{ V/díl.}, X = 2 \text{ ns/díl.}, impuls byl snímán osciloskopem s odezvou <math>t_{ro} = 2,4 \text{ ns}, změřená délka čela } t_{rm} = 2,8 \text{ ns}, skutečná délka čela } t_r = \sqrt{t^2_{rm}} - t^2_{ro} = \sqrt{2,8^2} - 2,4^2 = 1,4 \text{ ns}$ 

báze přes toroidní transformátorek shodný s Tr1 na obr. 25. Generátory na obr. 27 a obr. 30 pracují s tranzistory zapojenými v sérii a jsou i sériově napájeny ze zdroje  $U_{\rm CC}$  či  $-U_{\rm EE}$ , takže vyžadují poměrně velké napájecí napětí, v daném případě až 600 V. Pokud nepožadujeme impulsy pravoúhlého tvaru (s rovným temenem impulsu), můžeme zvolit takové zapojení generátoru, u něhož jsou tranzistory napájeny ze ss zdroje paralelně a v lavinovém režimu jsou zapojeny sériově [2], [6], [12]. Příklad takového zapojení je na obr. 31. Spouštěcí impulsy jsou přiváděny na bázi tranzistoru T1. Tlumivka L1 zajišťuje



Obr. 30. Lavinový generátor záporných impulsů s ampliturou větší než –200 V



Obr. 31. Lavinový generátor kladných impulsů amplitudy až 200 V s paralelním ss napájením

ss zkrat báze-emitor (je stejná jako na obr. 27). Vazební kondenzátory  $C_v$  propojují lavinové tranzistory do série. Dimenzujeme je tak, aby přenesly impuls z tvarovacího kabelu do zátěže nezkresleně. Pro pokles temene impulsu menší než 10 % stanovíme kapacitu kondenzátoru  $C_v$  z náhradního obvodu generátoru na obr. 32 z podmínky

$$\tau = R_{\rm E} \frac{C_{\rm v}}{n} \ge 10t_{\rm p} \tag{21},$$

kde  $t_{\rm p}$  je délka impulsu (určená délkou tvarovacího kabelu),

R<sub>E</sub> zatěžovací odpor a

n počet vazebních kondenzátorů  $C_v$ (v našem případě je n = 4)

(v našem případě je n=4). Předpokládáme také / že  $R_{\rm C} \gg R_{\rm E}$ . Generátor dodává do zátěžé  $50~\Omega$  kladné impulsy s amplitudou 180 až 200 V a s čelem kratším než 2 ns.

Popsané několikastupňové generátory (obr. 27, 30 a 31) se někdy při požadavku velmi krátkého čela impulsu řeší pomocí páskového vedení s impedancí rovnou impedanci tvarovacího kabelu. V obr. 31 jsou úseky páskového vedení naznačeny jako čárkované obdélníky, do nichž se připojují jednotlivé součástky. "Zemí" tohoto vedení je pokovená druhá strana desky s plošnými spoji generátoru [12].

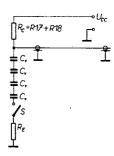
#### Vyšší opakovací kmitočet

Maximální opakovací kmitočet nespouštěného lavinového generátoru je určen odporem  $R_c$  a celkovou kapacitou tvarovací linky (k ní je třeba přičíst kapacity C1 a C2, viz obr. 12, 24 a 25), a to vztahem (15). Opakovací kmitočet lze při dané délce impulsu zvýšit zmenšením nabíjecího odporu $R_{\rm C}$ , ovšem jen tak, aby se lavinový tranzistor nedostal do oblasti velkých proudů a nezničil se. V praxi lze odpor  $R_{\rm C}$  volit až asi do 1 $k\Omega$ . Zvětšit nabíjecí proud v době, kdy je tranzistor uzavřen, umožňuje zapojení na obr. 33. Lavinový tranzistor T1 má tvarovací kabel připojen přes pomocný tranzistor T2, který je v době mezi impulsy otevřen pomocí odporu Rc. Po dobu, po níž je T1 v lavinové oblasti, a tedy zcela otevřen, odebírá z nabitého tvarovacího kabelu velký proud, rovný proudu do I<sub>ZAP</sub> do zátěže. Tento proud vyvolá na diodě D2 úbytek napětí, který uzavře pomocný tranzistor T2. Po skončení výstupního impulsu se tranzistor T2 opět otevře a zajistí rychlé nabíjení tvarovacího kabelu [2], [6]. Dioda D2 musí mít malou indukčnost a malý odpor v propustném směru (řádu jednotek Ω). Tranzistor T2 zvolíme se závěrným napětím větším, než je napájecí napětí $\hat{U}_{CC}$ a s co nejkratší dobou zapňutí.

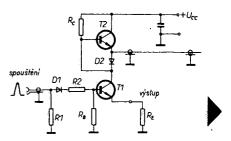
#### Generátor s proměnnou délkou impulsu

Impulsy několika pevně nastavených délek dodává generátor podle obr. 34. Má tři tvarovací kabely různých délek, které se ke kolektoru lavinového tranzistoru připojují koaxiálním přepínačem. Délku impulsu v první poloze přepínače určuje elektrická délka spoje kolektor – přepínač. Uvedené délky kabelů jsou pouze přibližné. Jednotlivé délky impulsů lze nastavit velmi přesně v závislosti na délkách tvarovacích kabelů. Generátor však vyžaduje použít poměrně náročnou součástku – koaxiální přepínač.

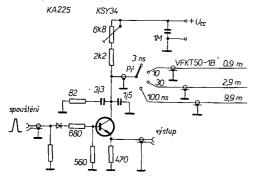
Plynule proměnnou délku impulsu získáme v zapojení podle obr. 35 ([14], [11]). Lavinový tranzistor T1 je vypínán ve volitelném okamžiku druhým lavinovým tranzistorem T2. Ve stejném okamžiku přicházejí spouštěcí impulsy do bodu A. Impuls "start" spouští tranzistor T1 a je zpožděn v pevně nastaveném zpožďovacím obvodu o dobu  $t_1$ . V našem příkladu je

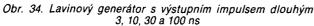


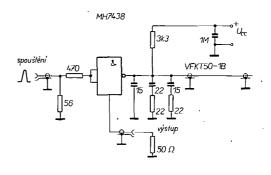
Obr. 32. Náhradní schéma generátoru z obr. 31. Spínač S nahrazuje lavinové tranzistory



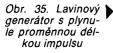
Obr. 33. Lavinový generátor s pomocným tranzistorem T2 pro zvýšení opakovacího kmitočtu

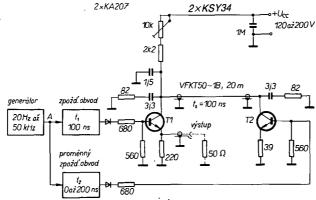






Obr. 36. Lavinový generátor kladných impulsů s MH7438





 $t_1 = 100$  ns. Impuls "stop" spouští tranzistor T2, na jehož bázi je přiveden přes proměnný zpožďovací obvod se zpožděním  $t_2$  ( $t_2 = 0$  až 200 ns). Nastavíme-li zpoždění  $t_2 = 0$ , bude tranzistor T1 spuštěn o dobu  $t_1 = 100$  ns později než tranzistor T2. Čelo impulsu T2 však dospěje tvarovacím kabelem na kolektor tranzistoru T1 za dobu  $t_z = 100 \text{ ns}$  a vypne tranzistor T1 v témže okamžiku, kdy byl impulsem "start" zapnut. Na výstupu se žádný impuls neobjeví. Bude-li doba zpoždění  $t_2 = t_1 = 100$  ns, budou tranzistory T1 a T2 spuštěny současně. Čelo impulsu tranzistoru T2 dorazí na kolektor tranzistoru T1 za dobu  $t_2 = 100$  ns a vypne ho. Na výstupu se objeví impuls délky t<sub>p</sub> = 100 ns. Druhý mezní případ nastane pro zpoždění  $t_2 = 200$  ns. Tranzistor T2 je zapnut o dobu  $t_2 - t_1 = 100$  ns později, než tranzistor T1. Čelo impulsu od kolektoru tranzistoru T2 dospěje ke kolektoru T1 tvarovacím · kabelem zpožděno o  $t_z = 100$  ns a vypne ho za dobu  $t_z + t_2$  $t_1 = 200 \text{ ns.}$  Na výstupu bude impuls o délce  $t_p = 200$  ns. Pro délku výstupního impulsu platí

$$t_0 = t_2 + t_2 - t_1 \tag{22}.$$

Impuls delší než  $t_p = 2t_z$  nelze získat

$$t_{p} \leqq 2t_{z} \tag{23}.$$

Má-li být vypnut T1 tranzistorem T2, což výrazně zkrátí týl výstupního impulsu, musí být zpoždění

$$t_1 > t_z$$
 (24).

V praxi se proto volí doby  $t_1$ ,  $t_2$  a  $t_2$  tak, aby se překrývaly, např.  $t_2=100$  ns,  $t_1=110$  ns,  $t_2=10$  až 210 ns ( $t_2=0$  nelze realizovat). Generátor z obr. 35 dodává impulsy 0 až 200 ns, které mají čelo 0,8 ns, týl 1 ns a amplitudu 50 V/50  $\Omega$ . Spouštěcí generátor a zpožďovací obvody byly postaveny z hradel MH7400.

#### Integrovaný obvod TTL jako lavinový generátor

Výstupní tranzistory některých obvodů TTL s otevřeným kolektorem pracují spolehlivě v lavinové oblasti. Tyto tranzistory mají poměrně velké průrazné napětí  $U_{\text{IBN/CER}}$ , téměř 50 V (víz tab. 4). Údaje byly získány měřením souboru 30 kusů různých obvodů TTL s otevřeným kolektorem (TESLA). Obvody UCY7407 polské výroby vykazovaly menší průrazné napětí, asi do 30 V a v lavinovém režimu poskytovaly impulsy nepříliš pěkného tvaru s relativně dlouhým čelem až několik ns.

Schéma generátoru kladných impulsů je na obr. 36. Výstupní impulsy z obvodů MH7403, 7405 a 7438 měly amplitudu až 11 V na zátěži 50 Ω a čelo dlouhé průměrně 1,6 ns (tab. 4). Příklad generátoru záporných impulsů je na obr. 37. Čelo výstupních impulsů bylo poněkud delší až 5 ns. Spouštěcí impuls projde na bázi výstupního tranzistoru přes přechody předchozích tranzistorů; připojovat napájecí napětí 5 V na obvody není nutné.

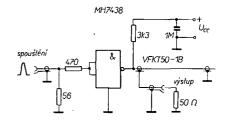
Přestože výsledky dosažené s obvody TTL jsou poměrně příznivé, je vhodnější pro lavinové generátory používat tranzistory.

Tab. 4. Vlastnosti číslicových IO použitelných pro lavinové generátory

Integrovaný obvod	U <sub>(BR)CER</sub>	<i>U<sub>G</sub></i> [V]	t <sub>r</sub> [ns]
MH7405	35 až 42	8 až 11	1,1 až 2,7 1,4 až 3,7 1,1 až 1,7

#### Délka impulsu

Pro délku impulsu  $t_{\rm p}$  z generátoru s tvarovacím kabelem (popř. tvarovací linkou



Obr. 37. Lavinový generátor záporných impulsů s MH7438

ze soustředěných parametrů L, C) s otevřeným koncem obecně platí

$$t_{p}=2t_{z} \tag{25},$$

$$t_z = \frac{I\sqrt{\varepsilon\mu}}{C} \tag{26},$$

 $t_z$  je zpoždění linky ,  $\varepsilon$  a  $\mu$  jsou konstanty dielektrika,  $c=3.10^8$  m/s, I je délka vedení. Koaxiální (souosé) vedení se vzduchovým dielektrikem má zpoždění

$$t_z = \frac{1}{3.10^8} \tag{27}$$

a vedení s teflonovým dielektrikem (např. kabel VFKT50-1B)

$$t_z = \frac{I\sqrt{2,1}}{3.10^8} = 4,83.10^{-9}I$$
 (28).

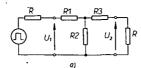
Impuls délky 10 ns dodá generátor s tvarovacím kabelem se  $Z_0 = 50 \Omega$  typu VFKT50-1B o délce 107 cm (nové značení VBPAM50-1,5),

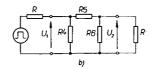
94 cm (VCEDM50-2,95), VKFP260 VFKP381 93 cm (VLEOY50-7,25). Lavinové generátory jsou vhodné přede-vším ke generování krátkých impulsů, zhruba do 100 ns. Při použití delších tvarovacích impulsů se prodlužuje doba potřebná k jejich nabítí a snižuje se nejvyšší dosažitelný opakovací kmitočet. Ještě důležitější však je, že po dobu sepnutí v lavinovém režimu prochází tranzistorem velký proud (řádu jednotek ampérů), který záhřívá přechody tranzistoru. Zvolíme-li příliš dlouhou dobu trvání impulsu, zvyšuje se teplota systému tranzistoru tak, že dojde k nevratnému průrazu a tranzistor se zničí. U tranzistoru typu KSY34 byla experimentálně ověřena maximální bezpečná délka impulsů 500 ns.

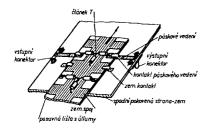
#### Regulace amplitudy impulsu

Amplitudu výstupních impulsů lavinového generátoru lze v malém rozmezí měnit změnou napájecího napěti (obr. 17). V odstavci Vlastnosti lavinového generátoru jsme se však seznámili s negativními důsledky takové regulace (prodloužení čela impulsu, změna zpoždění mezi

Obr. 38. Útlumové články nesymetrický tvaru T (a) a nesymetrický tvaru П







Obr. 39. Útlumové články přepínané posuvem lišty z kuprextitu

čelem spouštěcího a výstupního impulsu). Amplitudu impulsů měníme raději skokově zařazováním útlumových článků tvaru T nebo II. Zapojení nesymetrického článku tvaru T a II si připomeneme obrázkem 38. Pro náš případ platí obvykle, že vstupní impedance  $R_{\rm V}$  článku je rovna výstupní impedanci  $R_{\rm Z}$  a rovněž rovna charakteristické impedanci  $Z_{\rm 0}$  tvarovacího kabelu nebo linky, sestavené z cívek a kondenzátorů [13].

$$R_{V} = R_{z} = R = Z_{0} \tag{29}$$

$$A = U_2/U_1$$
 (30),

jsou odpory tvořící články

$$R1 = R3 = R(1 - A/1 + A)$$
 (31)

$$R2 = R(2A/1 - A^2)$$
 (32)

$$R4 = R6 = R(1 + A/1 - A)$$
 (33)

$$R5 = R(1 - A^2/2A)$$
 (34).

Pro správnou funkci článků je nezbytné, aby jejich vstup i výstup byly zatíženy odporem  $R=Z_0$  (viz obr. 38). V tab. 5 jsou uvedeny odpory R1, R2, R4 a R5 pro zátěž  $R=Z_0=50~\Omega$  a zeslabení 0 až 20 dB.

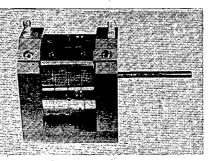
Útlumové články sestavíme z odporů typu TR 112a (TR 212). Odpory nastavíme přesně dopilováním jemným pilníkem (při kontrole odporovým můstkem). Obvykle postačí přesnost na tři místa. Upravené odpory zakapeme nitrocelulozovým la-

kem (např. C2001). Odpory uvedených typů lze použít především proto, že mezi jednotlivými hodnotami (vždy volíme nejblíže nižší, než jsou požadované) lze najít odpory bez drážek. Ke konstrukci lze použít i odpory typu TR 191, které se vyrábějí v řadách E48 a E96, takže je není nutno upravovat. Nejmenší odpor, vyráběný v řadách E48 a E96, je 51,1 Ω. Odpory můžeme řadit i paralelně, používáme však maximálně dva až tři odpory navzájem blízkých hodnot, z nichž pak stačí nastavit (upravit pilováním) jen jeden jediný (typu TR 112a).

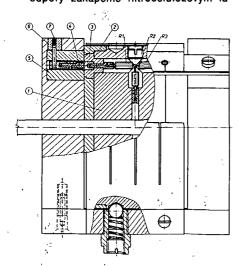
Odpory útlumových článků pájíme s maximální délkou vývodů asi 2 až 3 mm. Zeslabení většího než 20 dB dosáhneme dvěma útlumovými články v sérii. Vyhneme se tak použití odporů řádu několika set Ω, které jsou mnohem více kmitočtově závislě, než odpory menších hodnot

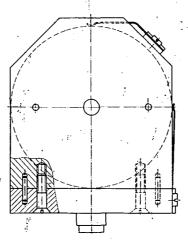
závislé, než odpory menších hodnot.
Dále uvedené příklady přepínatelných útlumových článků ukazují, že jde o poměrně náročné součásti: jednodušší konstrukce proměnného útlumového článku je na obr. 39. Jednotlivé útlumové články jsou uspořádány na posuvné destičce z kuprextitu. Posuvem destičky vůči pevné desce s plošnými spoji se vstupním a výstupním konektorem a třecími kontakty volíme potřebný útlum. (Vedení posuvné lišty a její aretace nejsou zakresleny.) Toto nouzové řešení dovoluje voliť dva až čtyři útlumy. Pro větší počet útlumů by byla posuvná lišta příliš dlouhá.

ny.) Toto houzove resení ovoluje volit dva až čtyři útlumy. Pro větší počet útlumů by byla posuvná lišta příliš dlouhá. Odpory útlumových článků na obr. 40 jsou umístěny v komůrkách otočného bubnu 1. Podělné odpory R1 a R3 článku



Obr. 41. Přepínatelný útlum z obr. 40



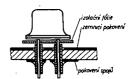


Obr. 40. Příklad provedení přepínatelného útlumu – částečný řez

tvaru T tvoří vnitřní vodič souosého vedení. Na čelech bubnu jsou vývody středních vodičů 2, na které se přitlačují kontakty 4 středních vodičů nepohyblivé části. Izolační opěrné díly vedení 3, 5, 6 jsou z teflonu. V každé z 12 poloh je přepínač aretován kuličkou 7. Vnější vzhled proměnného útlumu je na obr. 41. Byl postaven pro zeslabení 0 až 11 dB a přenáší bez tvarového zkreslení impulsy s čelem 0,2 ns.

#### Poznámky ke konstrukci

Stavba lavinových generátorů vyžaduje použít miniaturní součástky s přívody dlouhými maximálně čtyři mm, obdobně jako v technice VKV, popř. UKV. Výhodné je používat oboustrannou desku s plošnými spoji, jejíž jedna strana je celá pokovena a slouží jako zem. Rozptylové indukčnosti součástek se zmenší zejména zkrácením jejich zemních přívodů. V místech průchodu vývodů součástek deskou s plošnými spoji se pokovené místo odleptá ve formě bodů o Ø asi 2 mm. Přívody lavinového tranzistoru musí být maximálně 4 mm dlouhé. Osvědčilo se použít objímku z trubiček trubičkových per č. 5, vpájených do desky s plošnými spoji (obr. 42), do nichž se tranzistor zasune. Výstupní spoj může být ve formě nesymetrického páskového vedení s impedancí rovnou charakteristické impedanci tvarovacího kabelu. Na obr. 31 je jako páskové vedení zhotoveno zapojení větší části generátoru. Výstupní spoj zakončíme miniaturním konektorem, např. typu OSM nebo konektorem 3,3/1 typ 12TGL200-8080, 50-0-X1 (výrobek NDŘ). Stejným konektorem připojíme i tvarovací kabel. Výstupní i tvarovací kabel lze v nouzi v desce s plošnými spoji připájet tak, aby rozpletená část vnějšího vodiče i vnitřní vodič byly dlouhé pouze několik Výstupní impulsy vedeme milimetrů.



Obr. 42. Objímka lavinového tranzistoru

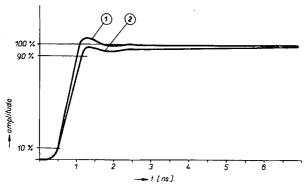
Tab.~5. Zeslabení a odpory pro útlumové články tvaru T a  $\Pi$  pro zatěžovací odpor  $R=Z_0=50~\Omega$ 

	. 20 00 55									
A	Α	R1	R2	R3	<sup>2</sup> R4					
[dB]		[Ω]	[Ω]	[Ω]	[Ω]					
-										
0	1			-	-					
1	0,891	2,87	433,3	869,6	5,76					
2	0,794	5,73	215,2	436,2	11,61					
3	0,707	8,55	141,9	292,4	17,61					
4	0,630	11,31	104,8	221,0	23,85					
15	0,562	14,01	82,24	178,5	30,40					
6,	0,501	16,61	66,93	150,5	37,35					
7	0,446	19,12	55,8	130,7	44,8					
8	0,398	21,53	47,31	116,1	52,84					
9	0,354	23,81	40,59	105,0	61,59					
10	0,316	25,97	35,14	96,25	71,15					
11	0,281	28,01	30,62	. 89,24	81,66					
12	0.251	29,92	26.81	83,55	93,25					
13	0.224	31,71	23,57	78,85	106,1					
14	0,199	33,37	20,78	74,93	120.3					
15	0.178	34,90	18,36	71,63	136,1					
16	0,158	36,32	16,26	68,83	153,8					
17	0,141	37,62	14,41	66,45	173,5					
18	0.126	38,82	12,79	64,40	195,4					
19	0.112	39.91	11,36	62.64	220,0					
20	0,1	40,91	10,10	61,11	247,5					

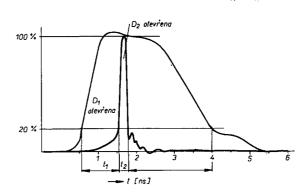
Tab. 6. Útlum některých čs. souosých kabelů

Kabel Z <sub>0</sub> = 50 Ω Staré označení	Nové označení	Vnější průměr [mm]	Izolace	Útlum 1 r f = 200 MHz [dB]	n kabelu   f = 1 GHz   [dB]
 VFKP381	VLEOY50-7,25	10,3	polyetylen	0,097	0,27
VFKP260	VCEDM50-2,95	5	polyetylen	0,18	0,47
VFKT50-1B	VBPAM50-1,5	3	teflon	0,45	-

impulsu. Druhá mžiková dioda D2 je na páskovém vedení zapojena sériově. Propustí část zbytku impulsu po dobu t2, kdy je otevřena. Pak se D2 skokově zotaví – uzavře se - a zbylou část impulsu do zátěže nepropustí. Zvětšováním /1 se prodlužuje  $t_1$ , zvětšováním  $l_2$  se prodlužuje  $t_2$ , zvětšuje se tedy šířka výstupního impulsu. Doba skokového zotavení diod TESLA VBV163 je ≦ 100 ps, takže jejich použití umožní získat velmi strmý impuls.



Obr. 43. Tvarové zkreslení čela impulsu – 1 nezkreslený výstupní impuls, 2 impuls po průchodu kabelem typu VFKT50-1B délky 1,5 m



Obr. 45. Tvarování impulsu z lavinového generátoru mžikovými diodami

z desky s plošnými spoji do místa určení zásadně souosým kabelem. Dbáme, aby byl tento spoj ćo nejkratší (maximálně 1 až 2 m), protože i souosý kabel s malým útlumem prodlužuje čelo impulsu. Např. čelo impulsu 0,5 ns se po průchodu kabe-lem dlouhým 1,5 m (VFKP260) prodlouží na 0,56 ns. Stejně dlouhý kabel VFKT50-1B prodlouží čelo impulsu na 0,65 ns a počátek temena impulsu se zmenší o 4 % (obr. 43). Útlum některých tuzemských kabelů je v tab. 6.

V [7] je popsáno koaxiální uspořádání lavinového generátoru s využitím koaxiál-ního přípravku 874-X General Radio. Generátor s tranzistorem 2N709 měl čelo impulsu 0,12 ns. S tranzistorem KSY34 bylo v témže přípravku dosaženo impulsu s čelem 0,4 ns a při pečlivě zhotovené desce s plošnými spoji bylo čelo impulsu 0,5 ns. Koaxiální úpráva zapojení nepřinesla v daném experimentu významnější

zisk. Jako tvarovací linka je nejvýhodnější souosý kabel, a to jak z hlediska dosažení co nejkratšího čela impulsu, tak geometrických rozměrů, napěťové zatížitelnosti a jednoduchosti montáže. Dobře vyhoví kabel VFKT50 – 1B a pro náročnější aplikace kabel VFKP260. Tvarovací linku (v provedení se soustředěnými parametry, obvykle z indukčností a kapacit) použijeme zejména tehdy, požadujeme-li malou impedanci linky,  $Z_0 \le 10 \Omega$ . Tvarovací linku je třeba realizovat z velkého počtu článků s malým zpožděním. Článek sestavený z malých kapacit (asi 10<sup>2</sup> pF) a indukčností (asi 10<sup>2</sup> nH) má sice malé zpoždění, ale vyšší mezní kmitočet (po-třebujeme až 103 MHz), nutný pro tvarování impulsu s čelem dlouhým jen zlomek ns. Podrobnosti o tvarovacích linkách a o jejich návrhu najde čtenář v [15].

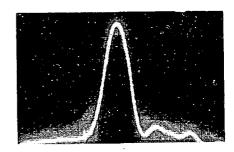
Práce s lavinovými tranzistory nedovoluje příliš improvizovat, vyžaduje i pečlivou a promyšlenou montáž součástek. Trasa po níž procházejí impulsy, musí být sestavena z jakostních souosých konektorů a kabelů nebo páskových vedení a musí být impedančně přizpůsobena, aby se nezkresloval tvar impulsů. K nastavení lavinových generátorů je třeba osciloskop se šířkou pásma alespoň 300 MHz, poměrně dobře vyhoví většina vzorkovacích osciloskopů, jejichž šířka pásma je obvykle 

1 GHz.

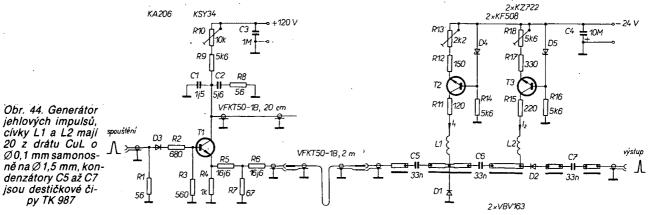
#### Generátor jehlových impulsů

Zapojení na obr. 44 je příkladem použití lavinového generátoru, jehož výstupní impuls je dále tvarován mžikovými diodami. Výstupní impuls délky 2,5 ns je zeslaben útlumovým článkem tvaru Ť (R5 až R7), takže jeho amplituda na vstupu tvarovače je 20 V (menší než závěrné napětí mžikových diod D1 a D2). Generátor je od tvarovače časově oddělen zpožďovacím kabelem se zpožděním 10 ns, což brání vzájemnému ovlivňování generátorů a tvarovače. Činnost tvarovače ukazuje obr. 45. První mžiková dioda D1 je k páskovému úseku vedení připojena paralelně. Po dobu ti (nastavenou propustným proudem /1) je otevřena a zkratuje vedení, pak se skokově uzavře a vytvaruje tak čelo Oscilogram impulsu je na obr. 46. Vlastnosti mžikových diod jsou podrobně

popsány v [16]. Časové oddělení diod tvarovače zajišťují několik cm dlouhé úseky páskového vedení. Kondenzátory C5 a C7 oddělují ss napájení diod od impulsového signálu. Jsou to čipy typu TK 987, pájené přímo za polepy do páskového vedení. V místě připájení čipu je páskové vedení přerušeno v délce rovné tloušíce čipu, tj. asi 0,4 mm. Zúžením pásku v místě pájení diody D1 je kompenzována její kapacita. Proudy /1 (10 až 50 mA) a /2 (0,5 až 10 mA) se nastavují odpory R13 a R18 proudových zdrojů s tranzistory T2 a T3. Opako-



Obr. 46. Výstupní impuls generátoru jeh- $X = 100 \, ps/dil.,$ lových impulsů, lovych impulsu,  $\lambda = 100 \text{ ps/uli.}, Y = 3 \text{ V/dil.}, odečtené doby } t_m = 90 \text{ ps.}$   $t_m = 80 \text{ ps. } tm = 80 \text{ ps. } Skutečná doba$   $t_t = \sqrt{90^2 - 20^2} = 88 \text{ ps.}$ a  $t_t = \sqrt{80^2 - 20^2} = 77 \text{ ps. } (odezva osciloskopu je 20 ps.)$ 



vací kmitočet generátoru lze volit až 0,2 MHz. Generátor byl řešen pro potřeby časové reflektometrie ([17]).

#### Závěr

I v době, kdy použití diskrétních součástek ustupuje před integrovanými obvody, má jejich aplikace v lavinových generátorech významné oprávnění. Lavinové generátory jsou typickým příkladem zapojení, v němž lze s poměrně jednoduchými prostředky dosáhnout výborných výsledků. Lavinové generátory mají široké použití v nanosekundové impulsové technice. Uplatňují se zejména v měřicí technice, kde jsou potřebné pravoúhlé impulsy s čelem kratším než 1 ns o amplitudě několika desítek voltů. Většina popisovaných zapojení byla experimentálně ověřena a řada z nich použita při stavbě různých měřicích přístrojů.

#### Literatura

[ 1] Rescio, G.: Milimicrosecond Pulse Generator Using Si Planar Transistors in Avalanche Mode. Fairchild

- SGS: Application report AR123, leden 1965.
- [2] Herden, W.: Application of Avalanche Transistors to Circuits with Long Mean Time to Failure. IEEE Trans IM, 25, č. 2, červen 1976, s. 152–160. 6, březen 1968, s. 202–209.
- [3] Schuster, H.: Erzeugung von Impulsen mit extrem steilen Flanken durch Avalanchetransistor-Schaltungen. Radio, Fernsehen, Elektronik č. 6, 1969. s. 184–187.
- 1969, s. 184–187. [4] Klímek, A.; Tomášek, J.; Fibich, Z.: Polovodičové spínací součástky. SNTL: Praha 1970, s. 35–36.
- [5] Djakonov, V. P.: Lavinnyje tranzistory i ich primenenije v impulsnych ustrojstvach. Radio: Moskva 1973.
- [6] Mitchell, W.: Avalanche Transistors Give Fast Pulses. Electronic Design 6, březen 1968, s. 202–209.
- [7] Pfeiffer, W. B.: Ein einfacher Impulsgenerator für Reflexionsfaktor – und Sprüngubertragungsmessungen. Internationale Elektronische Rundschau č. 11/1971, s. 268–272.
- [8] Wonson, R. C., Adler, E.: Avalanche-Mode Operation of Silicon Transistors. Electro Technology č. 12/1962, s. 100–103.

- [9] Tielert, R.: Subnanosecond-Pulse Generator, Employing 2-stage Pulse Step Sharpener. Electronics Letters č. 3/1976, s. 84–85.
- [10] Daněk, M.; Novák, O.: Lavinové tranzistory v praxi. Sdělovací technika č. 4/1975, s. 139–140.
  [11] Myslík, V.; Machač, P.: Generátor
- [11] Myslík, V.; Machač, P.: Generátor impulsů se subnanosekundovou délkou hran. Sdělovací technika č. 12/ 1980, s. 443–445.
- [12] Brocke, W. A.: Schnelle Leistungs-Impulsgeneratoren. Elektronik č. 6/ 1970, s. 83–84.
- [13] Šimek, B.: Návrh útlumových článků. Sdělovací technika č. 6/1968, s. 212-213.
- [14] Rein, H. M.: Erzeugung variabler Rechteckimpulse mit Lavinentransistoren. AEÜ č. 9/1975, s. 389–399.
   [15] Petrik, T.: Širokopásmové reaktanč-
- [15] Petrík, T.: Sirokopásmové reaktančné oneskorovacie vedenia. Slaboproudý obzor č. 2, 3 a 4/1956.
- [16] Havlík, L.: Spínaci vlastnosti mžikové diody. TESLA Elektronik č. 2/1979, s. 43–49.
- [17] Brňovják, K.: Generátor jehlových impulsů. Diplomový úkol ČVUT-FEL, katedra radioel. zařízení, 1980.

## Subminiaturní anténa a vf předzesilovač pro VKV

(autorské osvědčení č. 213 579)

#### Ing. Jan Klabal

Ve třetím čísle Amatérského radia řady B/79 (dále [1]) jsem uveřejnil popis a návod ke stavbě subminiaturní aktivní antény pro příjem v rozhlasových pásmech VKV. Podle došlých dopisů a telefonních hovorů si tuto anténu postavilo značné množství čtenářů, někteří s úspěchem, jiní, a nebylo jich mnoho, s naprostým neúspěchem. Potvrdilo se, co jsem uváděl, že aktivní anténa buď pracuje po správném nastavení s překvapivou účinností (vzhledem k jejím nepatrným rozměrům), nebo nepracuje vůbec. Z dalších připomínek a řady mých dalších experimentů s touto anténou vzešly některé nové poznatky a změny v zapojení, zjednodušeném nastavení i obsluze, i nové varianty jejího použití, s využitím principu zpětné vazby pro vfzesílení. V následujícím článku nejprve popisuji upravené zapojení, činnost i nastavení subminiaturní aktivní antény, v další části uvádím variantu zapojení širší praktické využití. Úvodem však nejprve několik slov uvedených již v [1], která jsou určena pro oživení paměti a pro ty, kteří zmíněný článek nevlastní a chtějí si anténu zhotovit.

Má-li být příjem rozhlasového vysílání v pásmu velmi krátkých vln jakostní, vyžaduje dobrou intenzitu pole žádaného vysílače v místě příjmu a kvalitní anténní systém, který je schopen s velkou účinností přijímat a převádět zachycené signály na vstupní svorky přijímače. Při volbě vhodné antény pro dané příjmové místo je třeba vycházet kromě pořizovacích nákladů z těchto základních kritérií: ze vzdálenosti a polohy místa příjmu vzhledem k vysílači, z instalačních možností rozměrnějšího anténního systému při příjmu vzdálenějšího vysílače a ze vstupní citlivosti přijímače.

Vzdálenost a polohu místa příjmu od žádaného vysílače změnit nemůžeme (nechceme-li měnit bydliště) a je-li z hlediska šíření velmi krátkých vln značně nevhodná a naráží-li navíc zbudování rozměrnějšího anténního systému nejen na konstrukční a instalační těžkosti, ale také na problémy rázu organizačního (např. souhlas majitele domu aj.), je veškerá snaha o příjem žádaného vysílače zbytečná. Nemáme-li tedy možnost zajistit na vstupních svorkách přijímače signál vyhovující velikosti, je v podstatě zbytečná snaha opatřit si přijimač pro příjem v pásmu VKV s vynikajícími příjmovými a reprodukčními vlastnostmi, neboť sebelepší přijímač by stejně reprodukoval málo kvalitní signál, utápějící se trvale či v různě dlouhých časových intervalech v šumu.

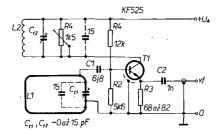
V místech, kde lze očekávat sice slabší, ale stálý signál, je výhodné používat velmi citlivé přijímače, připojené na výkonné anténní systémy.

Zvětšuje-li se konstrukční úpravou anténní systém, zvětšuje se jeho směrovost i zisk. Anténa pak na nižších pásmech může dosahovat až neúnosných rozměrů. Velký zisk je bezesporu žádoucí, směrovost méně, rozměrnost je však již nežádoucí a je tedy omezujícím činitelem.

Účinností antény je dána její schopnost zpracovat beze ztrát přijatou vf energii, která se pak přivádí napáječem do vstup-ních obvodů přijímače. Tato schopnost je především určována ziskem, směrovostí, správným přizpůsobením anténního systému k napáječi, zpětným vyzařováním, kvalitou materiálu použitého na prvky antény a umístěním antény v prostorú. U vlastní antény pak ještě přesným nastavením všech prvků. Pokud není výstup antény ideálně přizpůsoben k napáječi, vznikají při tomto nepřizpůsobení odrazy, které mají za následek, že část napětí nakmitaného na anténě je anténou vyslána zpět do prostoru (k tomuto jevu dochází vždy) a ke vstupním svorkám přijímače se dostane jen menší část původně přija-tého signálu. Tím se výrazně zmenší kvali-ta příjmu. Naprosto dokonalé přizpůsobení je však prakticky nerealizovatelné a se stárnutím antény i svodu se postupně zhoršuje. To je velkou nevýhodou všech antén, které jsou konstrukčně shodné jak pro příjem, tak pro vysílání.

Zmenšování rozměrů antén (tím i jejich snazší konstrukce, instalace a údržba) se již v minulosti stalo předmětem mnohých výzkumných a vývojových prací. Pokud jsou však tyto antény řešeny pouze jako pasívní, je jejich zisk vždy výrazně menší než zisk běžného půlvlnného dipólu.

V místech, kde je intenzita pole žádaného vysílače dostatečná, lze s výhodou použít autorem vyvinutou a dále popisovanou subminiaturní aktivní



Obr. 1. Základní zapojení subminiaturní aktivní antény

anténu. Tato anténa se vyznačuje nepatrnými rozměry, velmi dobrým ziskem na naladěném kmitočtu a všesměrovým příjmovým diagramem. Lze ji tedy použít všude tam, kde jsou potíže s vhodným umístěním rozměrnější antény. Anténa je řešena jako laděná smyčka s vf předzesilovačem a na vyladěném kmitočtu nahradí zhruba dipól s reflektorem.

Celá subminiaturní aktivní anténa je sestavena z anténní smyčky vhodné déljednotranzistorového zesilovače zpětnovazebního obvodu. Anténní smyčku reprezentuje jeden závit vodiče takového tvaru, aby vzájemná vzdálenost mezi jednotlivými body závitu smyčky byla co největší (kruh, čtverec) a aby smyčka zaujímala maximální plochu v prostoru. Délka závitu anténní smyčky je dána kmitočtem přijímaného signálu a určuje ji největší dosažitelná jakost laděné-ho obvodu *LC* tvořeného indukčností smyčky a paralelní rezonanční kapacitou na tomto kmitočtu. Obvodová délka závitu smyčky je prakticky 0,09 vlnové délky přijímaného signálu. Přesné doladění takto vzniklého rezonančního obvodu na signál přijímaného kmitočtu vysílače zajišťuje kapacitní trimr.

Anténní smyčka společně s kapacitním trimrem tvoří laděný vstupní obvod vf předzesilovače. Aby bylo dosaženo velkého zisku na vyladěném kmitočtu, je v takto laděném předzesilovači zavedena kladná zpětná vazba, kterou se přenáší část vf zesílené energie z výstupu zesilovače na anténní rezonanční obvod. Velikost zpětné vazby se řídí změnou napájecího napětí předzesilovače.

Protože nastavení kladné zpětné vazby musí být konstantní a nezávislé na mechanických změnách vodičů, je celá anténa konstruována na desce s plošnými spoji. Rozměry této desky (celé antény) jsou např. pro kmitočet 93 MHz pouze 100 × 70 mm. Destičku těchto rozměrů lze beze změny použít pro celé pásmo kmitočtů od 87 MHz do 100 MHz a na zvolený kmitočet doladit anténní obvod dolaďovacím trimrem. Zpětnou vazbu v obvodu zajišťuje vhodně umístěný výstupní laděný obvod, jehož indukčnost je provedena jako plošná cívka. Vlastní anténní smyčkou je plošný závit na obvodu destičky. V původním článku byla použita obdélníková spojová destička (s označením N221 a N222) antény, zde je destička s výrazně zaoblenými rohy, vyznačující se mírně lepší jakostí (v rozích obdélníku vznikají vířivé proudy).

I když je zapojení aktivní antény jednoduché a nemělo by činit větší potíže, bude jistě daleko obtížnější anténu nastavit a naučit se s ní zacházet. Proto vřele doporučuji všem, kteří máte zájem o její stavbu, abyste ji zapojovali postupně, tj. nejprve zapojili její základní zapojení, oživili je a naučili se s ní zacházet a teprve potom zapojili konečnou přeladitelnou variantu. Tím se vyvarujete zklamání, že z aktivní antény budou vycházet signály nežádoucí, s kterými si nebudete vědět rady

Úmístíme-li destičku antény v dostatečně silném vf poli žádaného vysílače, naindukuje se elektromagnetická energie vysílače do plošného závitu cívky L1 vstupního laděného obvodu, který společně s trimrem Ct1 tvoří rezonanční obvod LC (obr. 1). Z odbočky tohoto obvodu se pak vf signál převádí přes vazební kondenzátor C1 na bázi zesilovacího tranzistoru T1. Je-li vf pole žádaného vysílače v místě, kde bude aktivní anténa umístěna, dostatečné, zjistíme konstrukcí jednoduchého dipólu buď 300 Ω z dvoulinky, obr. 4a, nebo dvou vodičů obr. 4b (odpor antény je dán odporem na vstupních zdířkách přijímače). U přenosného přijímače použijeme prutovou anténu. Zachytíme-li na tuto anténu signál vysílače (i v šumu), pak je intenzita pole vyhovující, nepodaří-li se signál zachytit vůbec, bude veškerá snaha s aktivní anténou zbytečná.

Kolektorový obvod tranzistoru T1 je zapojen přes laděný obvod LC s plošnou cívkou L2. Umístěním cívky uvnitř vnějšího plošného závitu se vybudí kladná zpětná vazba z výstupního na vstupní obvod zesilovače. Velikostí této vazby je určena šířka zesilovaného pásma a tím i zesílení vyladěného signálu. Nastavení zpětné vazby je ovlivňováno několika činiteli. Jsou to:

vzdálenost vstupní a výstupní cívky,

 tlumení vstupního a výstupního laděného obvodu změnou hodnot obvodových prvků,

velikostí napájecího napětí (zesílení tranzistoru),

 vyladěním obou obvodů LC na přijímaný kmitočet.

 umístěním antény v prostoru (blízkost elektricky vodivých předmětů),

 připojením propojovacího kabelu mezi anténu a přijímač.

Podrobněji k jednotlivým bodům: Vzdálenost cívek je přesně definovaná jejich plošným rozložením na spojové desce obr. 6. Tlumení vstupního obvodu určuje jeho provedení na spojové desce a připojení na bázi tranzistoru T1. Tlumicí účinek způsobuje vstupní odpor tranzistoru převedený vazebním kondenzátorem C1 na odbočku závitu. Toto tlumení je kmitočtově závislé, nebot vf impedance kapacity kondenzátoru C1 i vstupního odporu tranzistoru se mění s kmitočtem. Projevuje se to tím, že zpětná vazba nasazuje (jsou-li ostatní parametry konstantní) při jiném napětí na dolním konci pásma než na horním. Vhodnou kombinací odbočky na závitu L1 a kapacity vazebního kondenzátoru C1 lze linearizovat nasazování vazby přes celé pásmo. Použi-tý kondenzátor C1 o kapacitě 6,8 pF, zapojený v daném místě odbočky na L1, zajišťuje průběh nasazování kritické vazby s maximem uprostřed pásma a s mírným poklesem k oběma jeho koncům (při souběžném dolaďování obou obvodů LC

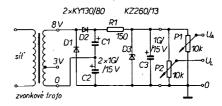
Výstupní obvod s cívkou L2 je tlumený paralelním odporem R4. Čím je tlumení obvodu menší, tj. čím je odpor R4 větší, tím je třeba přivést na kolektor tranzistoru menší napájecí napětí, aby nasadila zpětná vazba. Nastavíme-li odpor R4 nevhodně velký, zesilovač se může rozkmitat již při velmi malém napětí, při kterém je však zesílení tranzistoru nepatrné. Změny napájecího napětí mají vliv na zesilovací činitel tranzistoru a tím i na tlumení výstupního obvodu. Lze proto změnou tohoto napětí ovládat nasazení zpětné vazby a řídit tak i dálkově zisk celé antény. Čím jsou přesněji nastaveny oba obvody LC na společný rezonanční kmitočet, tím

větší musí být tlumení výstupního obvodu, aby se při požadovaném napájecím napětí zesilovač nerozkmital.

Na nastavení antény má vliv i těsná blízkost kovových předmětů (ve vzdále-nosti menší než půl metru). V některých případech se příjem zhorší, jindy, jako např. ve vzdálenosti antény 10 až 30 cm od ústředního topení, které je svým rozvodem po domě uloženo podél stěny kolmé na vysílač, může se příjem velmi výrazně zlepšit. Přitom na změnu vazby působí i přítomnost ruky. Připojení propojovacího kabelu mezi anténou a přijímačem bylo u původní antény [1] řešeno odboč-kou na výstupní cívce L2. Takto připojený svodový kabel velmi nepříjemně ovlivňoval (svou délkou i polohou) nasazování zpětné vazby. Proto bylo zapojení pozměněno a tranzistor pracuje jako emitorový sledovač, ze kterého je signál odváděn z odporu 68 Ω, zapojeného v napájení emitoru. Tím se výrazněji omezilo ovlivňování vazby připojeným kabelem.

#### Napájení aktivní antény

Obvod aktivní antény je napájen napětím 13 až 15 V. Protože je nasazování zpětné vazby ovlivňováno změnami napájecího napětí, musí si toto napětí po nastavení vazby udržovat stálou hodnotu. Bateriové napájení není proto pro dlouhodobý provoz příliš výhodné (napětí se pozvolna zmenšuje), pro orientační zkoušky však plně postačí. Pro trvalé provozování antény je však výhodný síťový zdroj se stabilizací stejnosměrného napětí. Transformátorem v tomto zdroji je "zvonkový" typ s napětím na sekundární straně 3; 5 a 8 V. Usměrňovač je zapojen jako zdvojovač, aby se dosáhlo žádaného napětí. Zapojení zdroje je na obr. 2,

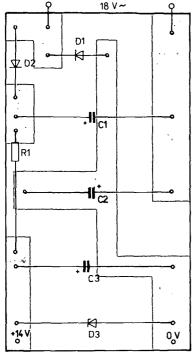


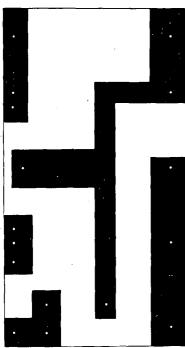
Obr. 2. Zapojení síťového zdroje pro aktivní anténu

spojová deska na obr. 3. Celý zdroj umístíme do vhodné plastikové krabičky, která bude zároveň podstavcem pro aktivní anténu. Ta je upevněna na nosné trubce o průměru 10 až 12 mm, dlouhé více než 25 cm. Trubka je jedním koncem upevněna v provrtané horní stěně krabičky, na druhém konci se upevní destička antény a napájení i svodový kabel se vedou uvnitř této trubky. Do boční stěny krabičky ještě upevníme dva potenciometry P1 a P2 a síťový spínač. Budeme-li anténu používat pro příjem pouze jednoho vysílače (případně dvou kmitočtově blízkých vysilaču), pak postačí pouze potenciometr P1 pro nastavení zpětné vazby.

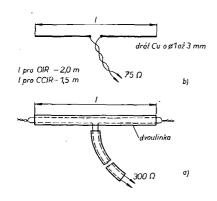
#### Nastavení antény

Po zapojení součástek do desky s plošnými spoji upevníme destičku antény na nosnou trubku, připojíme napájení a propojovací kabel 70 Ω (k ověření činnosti lze použít i měděný izolovaný vodič). Na přijímači s připojenou pomocnou anténou z obr. 4 přesně vyladíme žádanou





Obr. 3. Deska s plošnými spoji usměrňovače Q112



Obr. 4. Drátový dipó $(\lambda/2a)300 \Omega; b)75 \Omega$ 

stanici (může být i v šumu). Pomocnou anténu odpojíme, případně zasuneme prutovou anténu a do anténních zdířek přijímače připojíme propojovací kabel od aktivní antény. Anténu umístíme zhruba do místa, kde se nacházela pomocná anténa. U přijímače se vstupem 70  $\Omega$ připojíme kabel přímo pomocí příslušného konektoru, u přijímače se vstupem 300 Ω následovně: má-li přijímač vyvedený zemní vodič, připojíme na něj stínění kabelu a vnitřní vodič připojíme do jedné ze dvou zdířek 300 Ω. Nemá-li uzemňovací zdířku, připojíme střední vodič kabelu do jedné zdířky 300 Ω a stínění připojíme přes vzduchovou cívku, která má 3 závity drátu Cu o průměru 0,5 až 0,7 mm, navinuté na Ø 8 mm, do druhé zdířky. U prutové antény připojíme na vyčnívající zbytek prutu pouze střední vodič. Použijeme-li k provizornímu propojení kus měděného vodiče, připojíme jej jako střední vodič kabelu.

Potenciometr R4 nastavíme na maximální odpor (minimální tlumení), kapacitní trimry Ct1 a Ct2 nastavíme do střední polohy a potenciometr P1 v napáječi vytočíme do polohy "nula", tj., aby na běžci nebylo žádné napětí (nebo jen velmi malé) proti zemi.

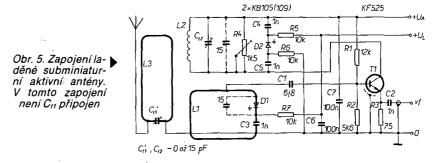
Zapneme napájení a potenciometrem P1 pozvolna otáčíme tak, aby se na plus pólu antény zvětšovalo napětí od nuly k maximální hodnotě. V určitém bodě se ze zapnutého přijímače začne ozývat vyladěná stanice a její hlasitost se bude s otáčením běžce potenciometru zvyšovat až do okamžiku, kdy prudce stoupne hlasitost s následujícím zmizením stanice. Ozvou se nepříjemné hluky a zmizí šum - zesilovač antény se rozkmital Pokud se stanice neozve, ále vzroste prudce šum s následujícím "tichem", tj. rozkmitáním zesilovače, jsou velmi nepříznivě nastaveny kapacitní trimry Ct1 a Ct2, je třeba je nastavit do jiné polohy (obr. 1) Pokud se zesilovač nerozkmitá ani při

umístění antény v prostoru. Někdy stačí i posun antény o 30 až 50 cm k výráznější změně intenzity signálu tak, že je třeba zvětšit tlumení cívky L2. Čím více musí být výstupní obvod zatlumený, tím silnější je přijímaný signál a anténa je méně citlivá na změny okolí. Při slabém signálu je naopak třeba případ od případu "dotáhnout" vazbu. K tomu je nejvhodnější využít potenciometru P1. Tlumení cívky L2 nastavíme odporem R4 až po konečném nejvýhodnějším umístění antény i jemném doladění obou kapacitních trimrů. A ještě upozornění: kmitá-li zesilovač, pak anténa vyzařuje do okolí a signál lze zachytit na jiný přijímač, zhruba do 15 až 20 m, proto se snažíme oscilace omezit na minimum

Nyní si můžeme ještě vyzkoušet přeladění antény na jiný vysílač, který jsme předtím zachytili na pomocnou anténu. Ladění přijímače nastavíme do místa jeho přijmu a výše uvedeným způsobem nastavíme nejprve kapacitní trimry a pak tlumení. I když lze přeladění nacvičit, mámeli možnost zachytit více stanic, je výhodnější po vyzkoušení příjmu s tímto zapojením upravit je na dálkové ovládání i laděných obvodů podle následujícího zapojení.

#### Laděná anténa

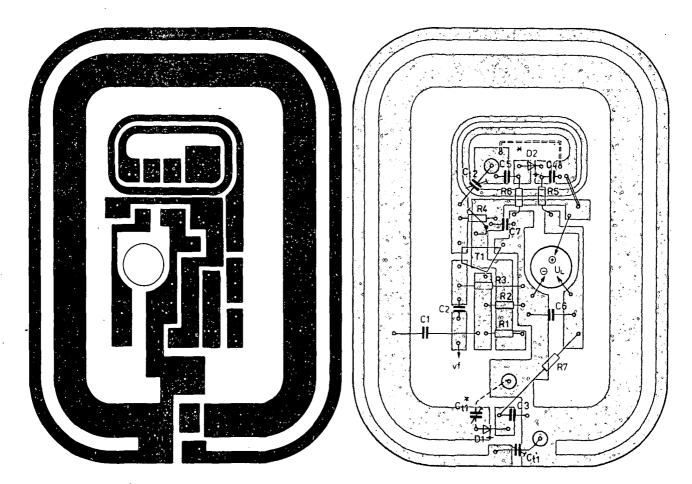
Tato varianta antény umožňuje dálkově dolaďovat její laděné obvody v rozsahu přeladění celého pásma. Je určena pro místa, kde je možný výskyt většího počtu vysílačů. Základní funkce zůstává stejná, pouze místo dolaďovacích trimrů je použito varikapové ladění. Výstupní obvod s cívkou L2 je tlumený stejným způsobem jako u základního zapojení, tj. paralelním trimrem R4. Zapojení laděné antény se dvěma varikapy KB105 (možno použít i typ KB109) je na obr. 5. Ladí se vstupní



plném napájecím napětí, pak buď máme obráceně vytočený odporový trimr R4, nebo je v zapojení závada. Po rozkmitání zesilovače potenciometrem P1 pozvolna otáčíme zpět, až se opět ozve vyladěná stanice. Nyní trimry Ct1 a Ct2 nastavíme oba obvody LCdo rezonance na kmitočet přijímané stanice, tj. na maximální signál (hlasitost). Rozkmitá-li se opět zesilovač antény, "povolíme" vazbu potenciomet-rem P1. Po nastavení obou kapacitních trimrů na maximum signálu nastavíme trimr R4. Pomalu jím otáčíme tak, abychom více zatlumili obvod s L2 až do jeho vytočení na plné napájecí napětí. Může se stát, že už při nastavování kapacitních trimrů bude zesilovač kmitat při velmi malém napětí (P1 vytočen k "zemi"), pak je nutno trimrėm R4 obvod zatlumit a teprve potom dokončit doladění Ct1 a Ct2. Trimr R4 v konečném nastavení dáme do takové polohy, aby potenciometr P1 byl vytočen na 5 až 8 V na kolektoru T1. Po tomto nastavení ještě vyzkoušíme vhodné

i vazební obvod a pro dosažení vyhovujícího souběhu mezi oběma obvody je ve vazebním obvodu ponechán kapacitní trimr Ct2. Trimr se nastaví na maximum příjmu uprostřed pásma tak, že se nejprve vyladí stanice na přijímači a nastavením napětí  $U_L$  (potenciometr P2) se naladí oba obvody antény na nejlepší příjem (při správně nastavené vazbě, viz popis předchozí verze) a trimrem se "dotáhne" maximum. Kondenzátory C3, C4 a C5 oddělují stejnosměrné napájení obou varikapů při zachování vf zkratu. Kondenzátory C6 a C7 blokují vysokofrekvenční i nízkofrekvenční vývody napájecího i ladicího napětí.

Pří nastavování antény postupujeme obdobně jako v předchozím případě s tím, že po jejím připojení na vyladěný přijímač otáčíme nejprve potenciometrem P1 až se zesilovač antény rozkmitá, pak opět tlumení zvětšíme pouze do oblasti zvýšeného šumu a potenciometrem P2 vyladíme anténu na přijímaný vysílač. Změnou na



Obr. 6. Deska Q113 s plošnými spoji subminiaturní aktivní antény (vnější závit je zapojen pouze při použití jako anténní zesilovač viz text)

stavení obou potenciometrů nastavíme vyladěný vysílač na nejčistší příjem. Při přelaďování přijímače na jiný vysílač ponecháme P1 v dané poloze nebo jen nepatrně tlumení zvětšíme a přelaďujeme přijímač a společně s ním i P2. Při správně nastavené anténě je na přijímači vyladěném mimo stanici výrazně zvýšený šum. Ten podle stupně nastavení zpětné vazby (tlumení) signalizuje, jak úzké je pásmo anténou přijímač. Ladíme přijímačem a potenciometrem P2, trvale "dotahujeme" naladění antény na maximální šum, dokud nenaladíme další stanici. V případě, že se zesilovač antény rozkmitá, zvětšíme tlumení potenciometrem P1. Podle popisus se nastavení jeví jako zdlouhavé, ale po několikerém přeladění je již tato činnost velmi rychle zvládnutelná.

Zapojení antény, uvedené na obr. 6, je pro pásmo CCIF. Má-li být použito v pásmu OIR, pak se pouze paralelně k L1 a L2 připojí kondenzátory o kapacitě 15 pF tak, jak je to ve schématu označeno čárkovaně. Nastavení je pak již totožné s výše uvedeným návodem.

#### Aktivní anténa jako selektivní zesilovač

Přiblížíme-li aktivní anténu k delšímu vodiči, zesílí se přijímaný signál. Toto zjištění mě přivedlo k myšlence, využít vhodným zapojením aktivní anténu pro velmi selektivní laděný zesilovač k dipólové či drátové anténě. Vzhledem k tomu, že lze u plošně provedené antény snadno realizovat přesně definovaný anténní obvod s indukční vazbou na jednozávitovou vstupní cívku L1, lze i drátovou anténu s její velkou výstupní impedancí na aktivní anténu připojit. Aktivní anténa se pak chová jako úzkopásmový přeladitelný an-

ténní zesilovač. Anténní obvod je na spojové desce aktivní antény realizován vnějším závitem, ke kterému je paralelně připojen kapacitní trimr. Pro anténní obvod je na spojové desce antény z obr. 6 využit plošný závit, který je veden po vnějším okraji závitu cívky L1.

U původní desky s plošnými spoji antény [1] lze antenní obvod s indukčností L3 realizovat měděným vodičem o průměru 0,7 až 1 mm, který obtočíme kolem okraje destičky ze straný součástek a přilepíme na izolační podložky 5 mm nad destičku. Jeden konec připájíme na zemní konec cívky L1 a druhý na kapacitní trimr Cn jehož druhý konec připojíme opět na zemní konec L1. V místě spojení L3 s C<sub>t1</sub> připojíme drátovou anténu. Impedance drátové antény se však mění podle její délky a dosahuje až několik set ohmů. Aby byl přenos signálů z drátové antény na vstupní obvod zesilovače vyhovující, musí mít velkou impedanci i anténní obvod. Anténní obvod s plošnou cívkou L3 a kapacitním trimrem Cti' je zatěžován indukční vazbou na vstupní laděný obvod se závitem L1 a připojenou anténou. Aby bylo možno dosáhnout u anténního obvodu velkého rezonančního odporu (a tím i zajistit velkou vstupní impedanci), musí mít i vstupní laděný obvod s L1 velkou jakost. Vzájemná indukční vazba mezi oběma obvody je dostatečně těsná, aby se přijatá vf energie přenesla s minimálními ztrátami z anténního obvo-du na vstupní obvod. Jakost vstupního obvodu je především dána kapacitou vazebního kondenzátoru C1 a stupněm nastavení kladné zpětné vazby mezi L1 a L2. Při zvětšování kladné zpětné vazby se výrazně zužuje kmitočtové pásmo přijímaných signálů (před nasazením oscilací je i menší než 100 kHz). Tím se ovšem výrazně zvětší jakost vstupního obvodu. Transformací na nezatížený anténní obvod s L3 může dosáhnout jeho rezonanční odpor značných hodnot.

Drátová anténa je z měděného vodiče (může být izolovaný, vhodná je síťová dvoulinka) o délce násobků délky vlny (není kritické), tj. pro pásmo CCIR zhruba 3, 6, nejlépe 9 m i více. Čím je použitý vodič delší, tim je i přijímaný signál silnější. Rozladění anténního obvodu v závislosti na délce vodiče je malé, jeho naladění vzhledem k velké impedanci značně ostré. Výhodnější než připojení kusu vodiče na anténní závit je připojit přesně definovanou drátovou lineární anténu. S jejími elektrickými vlastnostmi se dále seznámíme.

Z teorie antén vyplývá, že anténa je selektivní prvek, což znamená, že změnou pracovní vlnové délky se změní i její poměrná délka //λ a tím i její vf parametry. Nejdůležitější z těchto parametrů jsou výstupní impedance, směrová charakteristika a šířka přijímaného pásma. Kmitočtové změny vstupní impedance se sledují na poměrů stojatých vln (a tím i množství zpětně vyzářené přijaté energie) na napáječi. Změny směrové charakteristiky se sledují na směrovosti nebo šířce svazku antény. U rezonančních (dipólových) antén je šířka pásma určena tloušťkou vodičů antény. Běžný dipól má pro danou impedanci šířku pásma kolem ±5 %. Podstatně větší šířku pásma mají lineární antény. Tyto antény jsou na rozdíl od rezonančních antén málo kmitočtově závislé a jejich vyzařovací diagram i vstupní impedance zůstávají téměř konstantní i při změně kmitočtu v poměru 1:2. Z teorie antén a anténních soustav je známo, že na vodiči lze nalézt takovou oblast, kde příspěvky od jednotlivých elementárních zářičů (rozložených po vodiči) se vhodně fázově sčítají a vytvářejí v určitých smě-



Obr. 7. Rozložení proudů na dlouhém zářiči

rech prostoru podstatně větší elektrické pole než v ostatních směrech [2]. Na dlouhém vodiči, umístěném v prostoru ve směru k vysílači, se tím v podélném směru vytvářejí maxima a minima energetických uzlů. Pokud je vodič umístěn v prostoru bez vhodného impedančního zakončení, nelze toto rozložení uzlů definovat (ani prakticky nalézt). Teprve zakončíme-li ta-kový vodič vhodným impedančním kmitočtově závislým prvkem, zvýrazní se rozložení uzlů na vodiči.

Rozložení okamžitých proudů na lineární anténě je takové, že v sousedních půlvlnných úsecích jsou vždy v protifázi (obr. 7). Výsledné pole a vyzařovací diagram v horizontální rovině vznikne složením vyzařovacích diagramů dílčích dipólů. Toto pole se pak v některých směrech zesiluje, v jiných potlačuje, případně té-měř mizí. Výsledkem je členitý vyzařovací diagram, tím členitější, čím je anténa

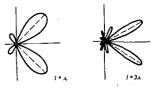
Podstatné zesílení nastává až u skutečně dlouhých zářičů. Např. zářič dlouhý 4  $\lambda$  dává v hlavních lalocích zisk 3 dB proti

půlvlnnému dipólu.

Dlouhé zářiče mohou být z prostorových důvodů v určité své části zalomeny, zavěšeny šikmo nebo umístěny nad nerovným terénem. Všechny tyto změny téměř neovlivňují rezonanční kmitočet, ale mají vliv na tvar vyzařovacího diagramu. Zářič nad svažující se zemí vyzařuje pod menším vertikálním úhlem na tom konci, který je výše nad zemí. S délkou vodiče (antény) se tedy zužuje šířka svazku a hlavní máximum se sklání k vodiči.

Drátová anténa, má-li jí být optimálně využito, musí mít správné impedanční zákončení a svod signálu připojený na vhodném místě. Řadou experimentálních měření jsem zjistil, že nejvýhodnější pro napájení anténního obvodu zesilovače je zakončení drátové antény na straně svodu signálů půlvlnným dipólem. Je jím kovová trubka o délce  $\lambda/2$  a průměru asi 8 až 12 mm. Trubka (reflektor) se připevní v horizontální poloze např. přímo na zeď budovy a vodič drátové antény se dokonale vodivě připojí v jejím středu. Drátová anténa je vedena kolmo na reflektor ve

zářičů

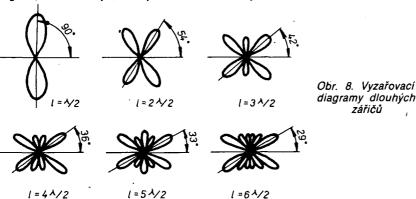


Obr. 10. Vyzařovací diagram dlouhého zářiče s půlvlnným zakončením

obvodu zesilovače přes kondenzátor C<sub>A</sub> (10 pF). Druhý konec drátové antény upevníme izolovaně bez zakončení či zemnění. Vyzařovací diagram této antény je na obr. 10

Použití drátové antény se zesilovačem z aktivní antény je výhodné zejména tam, kde je třeba "převést" signál z místa s větší intenzitou pole (na vyšším domě) do místa bez signálu (ve "stínu" domu) a kde není možné budovat rozměrnější anténní systém s dlouhým svodem.

jak z výše uvedeného vyplývá, je zesilovač z aktivní antény výhodný pro připojení na antény s nesymetrickým výstupem vf energie.



delší. Na obr. 8 je několik základních vlastností dlouhého vodiče, zejména:

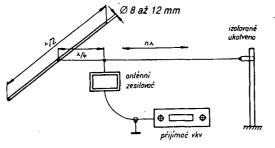
- vyzařovací diagramy jsou souměrné vůči ose zářiče a souměrné v kolmém směru;
- směr maximálního vyzařování se přiklání tím více k ose zářiče, čím je zářič delší
- zářič o délce, která je lichým násobkem λ/2, vyzařuje část energie ve směru kolmém na zářič, zářič se sudým počtem 1/2 má v tomto směru nulové vyzařování;
- celkový počet smyček horizontálního vyzařovacího diagramu v polorovině (0° – 180°) je roven počtu půlvin obsažených v délce zářiče,
- nejvíce energie je vyzařováno ve smyčkách nejpřilehlejších k ose zářiče, poměrné zesílení výkonu proti půlvlnnému dipólu je tím větší, čím je zářič delší. Z uvedeného vyplývá, že dlouhý zářič je

vlastně směrovou anténou se čtyřmi hlavními a případně dalšími menšími laloky.

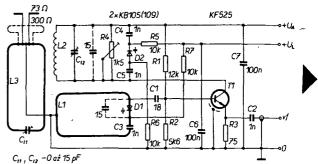
směru na vysílač s odklonem podle výše uvedených údajů o směrovosti a délce antény. Místo, kde je drátový svod (obr. 9) připojen k anténnímu zesilovači, musi splňovat tzv. reflektorovou podmínku, tj. že vf proudy, které jsou v tomto místě, musí být v protifázi k proudům vybuzeným v reflektoru. Tato vzdálenost je v homogenním prostředí 0,25 λ nebo 0,75 λ. Místo svodu je však ovlivňováno v běžném prostředí okolím (zejména kovovým) a délkou svodového vodiče. Pro pásmo OIR je to zhruba 1 m, pro CCIR 78 cm ±10 cm. Máme-li přístup k místu svodu, odizolujeme asi půl metru drátové antény a místo připevnění svodu naleznemé zkusmo, neboť z hlediska maximálního signálu je dosti kritické. Jako svod lze použít stejný vodič, ze kterého je zhotovena anténa. Není vhodné, aby byl příliš dlouhý, a je nutné, aby jeho délka odpovídala násobkům 0,5 à. Nejvýhodnější však je připojit do místa svodu na anténě přímo vstup na anténní smyčku L3 anténního

#### Výkonný laděný zesilovač pro dipólové antény

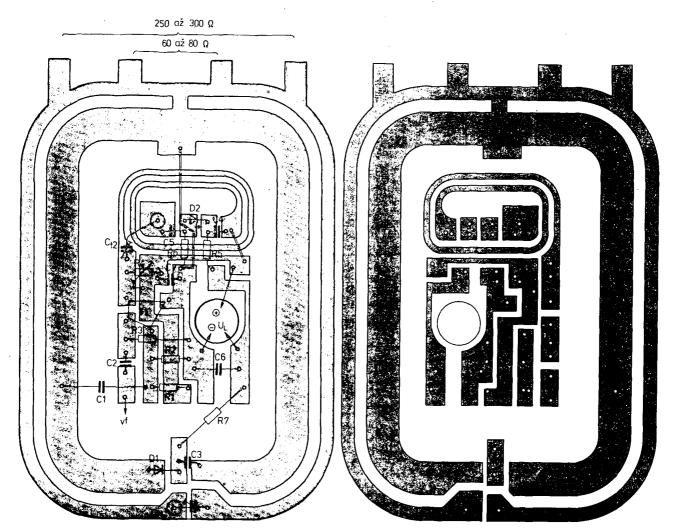
Překvapivě velkého zisku lze dosáhnout upraví-li se předchozí anténní zesilovač na zapojení se symetrickou anténou. Pro symetrické – dipólové – antény je nutno vstupní a anténní obvody zesilovače upravit tak, aby anténní obvod mohl být napájen symetricky kolem zemního vodiče. Tím lze také výhodně volit impedanci napájení od nízkých hodnot po kiloohmy. U symetricky zapojené smyčky L3 proti zemi (obr. 11) je největší impedance obvodu LC na pólech kondenzátoru a nejmenší uprostřed, na připojeném zemním vodiči. Pro napěťové, vysokoimpedanční napájení obvodu vfenergií je výhodné připojit anténu s velkou impedancí blíže pólů kondenzátoru. Takovou anténou může být např. anténa s postupnou proudovou vlnou typu kosočtverečná anténa s délkou ramen několik vlnových délek. Při proudovém napájení (a malou impedanci) je naopak třeba připojit symetrickou rezonanční anténu na přesně definované odbočky závitu L3 symetricky rozložené kolem připojeného zemního vodiče (obr. 12). Z hlediska jednodušší konstrukce je výhodné použíť pro napájení zesilovače rezonanční symetrické antény typu půlvlnný dipól. Anténa tohoto typu se chová v podstatě jako rezonanční obvod, jehož rezonanční kmitočet se nastaví délkou zářiče. Je-li v rezonanci, vykazuje prakticky pouze činnou složku vstupní impedance, mimo rezonanci je vstupní impedance komplexní. Je-li délka dipólu kratší než rezonanční, má vstupní impedance kapacitní charakter, při délce větší než rezo-



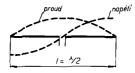
Obr. 9. Dlouhý zářič s půlvlnným zakončením



Obr. 11. Zapojení laděného anténního zesilovače



Obr. 12. Deska s plošnými spoji anténního zesilovače Q114



Obr. 13. Rozložení proudu a napětí na půlvlnném dipólu

nanční, je charakter indukční. Pro dosažení skutečné rezonance je třeba délku dipólu zkrátit a koeficient zkrácení pak udává, kolikrát je třeba zkrátit fyzickou délku \(\lambda/2\), aby bylo dosaženo rezonanční elektrické délky \(\lambda/2\). U běžných dipólů na VKV se pohybuje koeficient zkrácení mezi 0,90 až 0,95. Současně s tloušťkou zářiče se zmenšuje i vstupní impedance na 55 až 65. O

Rozložení proudu a napětí, indukovaných v půlvlnném dipólu, je patrné z obr. 13. Na volném konci zářiče vždy vznikne napěťová kmitna a proudový uzel. V místě napěťové kmitny, která je uprostřed dipólu, je výstupní impedance nejmenší, teoreticky 75 Ω. prakticky kolem 60 Ω. Na konci vyladěného půlvlnného zářiče je výstupní impedance také čistě činná a pohybuje se v mezích od 1000 do 5000 Ω. Výstupní impedance v jiných místech dipólu je vždy komplexní a činná složka (tj. prakticky využitelná k převedení vf energie na anténní obvod) nabývá nějaké hodnoty mezi uvedenými extrémy.

Vyzařovací diagram půlvlnného dipólu v horizontální rovině má směrový diagram symetrického osmičkového tvaru. Měřítkem směrovosti je úhel, v němž se výkon elektromagnetického pole nezmenší více

než na polovinu, tj. o 3 dB a tento úhel, který se nazývá šířka hlavního svazku (laloku) nebo také úhel příjmu, se u půlvlnného dipólu rovná 78°.

Připojíme-li výstupní napětí z dipólu na vyladěný anténní obvod laděného zpětnovazebního zesilovače, pak přijatá vf energie (signál vyladěného vysílače) bude díky těsně podkriticky nastavené zpětné vazbě mnohonásobně zesilován.

Zapojení anténního zesilovače je na obr. 11, deska se spoji na obr. 12. Optimál-ního přenosu vf energie ze vstupního laděného obvodu na bázi tranzistoru při zachování nastaveného stupně zpětné vazby v celém rozsahu se dosáhne použitím vazebního kondenzátoru C1 s kapacitou 18 pF, připojeného na spoj konce L1 s varikapem D1. Připojíme-li kondenzátor C1 na opačný konec L1, nevzniknou podmínky pro nasazení kladné zpětné vazby, neboť ví signál je v tomto bodě nevhodně fázově natočený vzhledem k vinutí L2. Obdobně připojení kondenzátoru C1 na odbočku L1 (či změna její polohy) má za následek zhoršení jak symetrie, tak i li-nearity průběhu nastavení zpětné vazby po celém laděném rozsahu

Další část zapojení včetně emitorového sledovače je již shodná se zapojením předchozí aktivní antény. Zesilovač připojujeme přímo jeho odbočkami na smyčce L3 ke středním vývodům dipólu a to ať již půlvlnnému 75  $\Omega$  (blíže ke středu) nebo skládanému 300  $\Omega$ . Vhodné místo připojení je vyznačeno ploškami na desce s plošnými spoji. Zesilovač přípojíme, pokud to podmínky jen trochu dovolí, přímo k anténě, pouze v krajním případě použijeme napáječ, ale symetrický (tj. dvoulinku) a krátký. Pro použití v místnos-

ti je velmi výhodné konstrukčně spojit zesilovač s prodávanou dvojitou teleskopickou pokojovou anténou. Zesilovač se vestaví do podstavce, případně i se zdrojem (do jeho nástavce) a postaví se na vhodném místě v pokojí a souosým kabelem se propojí s přijímáčem. Případně lze na vnitřní plošky destičky (75 Ω), upevněné do obdobného stojanu jako předchozí subminiaturní anténa, připájet dva mědě-né vodiče o průměru 2 až 3 mm a délce pro pásmo OIR 100 cm a pro pásmo CCIR 76 cm. Vodiče upevníme tak, aby vytvářely značně otevřené písmeno V. Čím jsou ramena více od sebe k horizontální poloze, tím je i větší intenzita signálu, ale i větší směrovost v kolmém směru na rozevřený dipól. Pokud není zpětná vazba nastavená těsně před bod rozkmitání zesilovače, není anténa příliš choulostivá na pohyb osob v místnosti. Pokojová anténa při správném nastavení dává na výstupu signál srovnatelný s devítiprvkovou anténou YAGI, pokud jde o poměr signálu k šumu, ale signál zesiluje více.

Závěrem ještě upozorňuji všechny zájemce o stavbu této antény, že její zapojení je sice na první pohled jednoduché, ale její správné nastavení vyžaduje naučit se s ní zacházet. Vzhledem k tomu, že jde o netradiční zapojení anténního zesilovače, kdy úspěch záleží nejen na správném zapojení, ale i správné obsluze, nelze její stavbu doporučit úplným laikům.

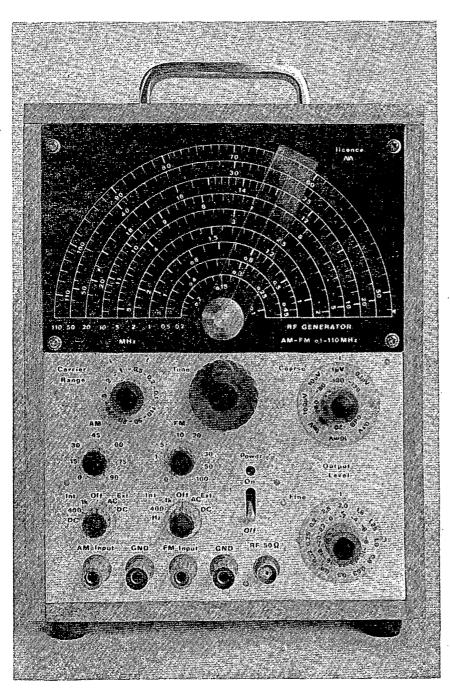
#### Literatura

[1] Klabal, J.: Amatérské radio B3/1979.
 [2] Prokop, J.; Vokurka, J.: Šíření elektromagnetických vln a antény. SNTL/ALFA: Praha 1980.

## Signální generátor 0,1 až 110 MHz

#### Ing. Jiří Doležílek, ing. Miloš Munzar

V článku je popsán signální generátor s kmitočtovým rozsahem 0,1 až 110 MHz a s amplitudovou i kmitočtovou modulací, po všech stránkách srovnatelný s komerčními generátory této třídy. Dobrých vlastností bylo dosaženo náročnějším elektrickým i mechanickým řešením přístroje, které je však plně v silách amatéra.



Obr. 1. Pohled na přední panel signálního generátoru

### VYBRALI JSME z konkursu

#### Úvod

Signální generátor je nepostradatelný přístroj pro vážnou práci. Cenné služby však prokáže pouze kvalitní přístroj. Dobrý jednoduchý generátor musí mít:

rý jednoduchý generátor musí mít: – velký kmitočtový rozsah, dobře vyřešenou stupnici s možností rozlišovat údaj kmitočtu na 1 %, jemné ladění bez mrtvého chodu, velkou stabilitu kmitočtu;

 dostatečně velké stálé výstupní napětí v celém kmitočtovém rozsahu;

 možnost jemně regulovat výstupní napětí (nezávisle na kmitočtu) do desetin mikrovoltů, cejchovaný výstupní dělič (v [dBm] i [V]), konstantní výstupní odpor:

 zanedbatelné nežádoucí vyzařování vf energie;

 možnost vnitřní i vnější modulace buď AM nebo FM;

snadné ovládání;

- malé rozměry, hmotnost a příkon.

Při konstrukci přístroje jsme se snažili všech těchto vlastností dosáhnout, a to i za cenu poněkud náročnějšího obvodového řešení a složitější mechanické konstrukce.

Při elektrickém a mechanickém návrhugenerátoru byly vodítkem generátory Hewlett-Packard, především typy 8601A a 8654A. Přístroje byly zhotoveny dva a již tři roky úspěšně slouží v provozu. Jejich oživení ani nastavení nečiní potíže. Přesto je přístroj pro svoji náročnost určen pro vyspělé amatéry, kteří si poradí s případnými obtížemi.

#### Základní technické údaje

Kmitočtový rozsah: 0,1 až 110 MHz v devíti rozsazích: 0,1 až 0,23 MHz, 0,22 až 0,48 MHz, 0,45 až, 1,1 MHz, 1,0 až 2,1 MHz, 2,0 až 5,0 MHz, 4,9 až 11,5 MHz, 10 až 21 MHz, 20 až 51 MHz, 50 až 110 MHz.

Přesnost kmitočtu: ±2 % (po 0,5 h provozu)

Krátkodobá stabilita: ±2.10<sup>-5</sup>/1 min (2 h po zapnutí a 15 min po přeladění).

Potlačení harmonických kmitočtů: větší než 30 dB.

Výstupní napětí: regulovatelné po skocích 2 dB v rozsahu 0 dBm (224 mV) až – 144 dBm (0,018 μV) na vnější zátěži 50 Ω. Při CW a FM Ize napětí plynule zvyšovat až na +6 dBm (447 mV) potenciometrem pro ovládání hloubky AM (Při přepnutí volby AM v poloze Int DC).

Výstupní odpor: konstantní 50 Ω, výstup vázán stejnosměrně.

Nežádoucí vf vyzařování: zanedbatelné i při proměřování citlivosti nejcitlivějších přijímačů.

Amplitudová modulace: hloubka 0 až 90 %; vnitřní modulace: ss, 400 Hz, 1 kHz; vnější modulace: DC 0 až 4 kHz pro pokles 3 dB, AC 10 Hz až 4 kHz pro pokles 3 dB, vstupní odpor 10 k $\Omega$ , citlivost pro vnější modulaci: 0,775 V (efektivní hodnota) pro 100% AM.

Kmitočtová modulace: zdvih: 0,25 až 1,2% středního kmitočtu na 1V mezivrcholové hodnoty modulačního napětí. Přesně je zdvihová citlivost (Δf/u<sub>modFM</sub>) v závislosti na středním kmitočtu udána grafem (obr. 2). Zdvihovou citlivost lze plynule ovládat v rozmezí 0 až 100 %. Vnitřní modulace: 400 Hz, 1 kHz; mezivrcholová hodnota vnitřního modulačního napětí je 2,0 V. Vnější modulace: DC 0 až 4 kHz pro pokles 3 dB, AC 10 Hz až 4 kHz pro pokles 3 dB, vstupní odpor 10 kΩ, max. zpracovatelné napětí +2 v.

Rozměry: šířka 186 mm × výška 236 mm × hloubka 100 mm (samotná skříňka bez vyčnívajících částí).

Hmotnost: 3,3 kg.

Napájení: síť 220 V, 50 Hz; příkon 6,5 VA.

Osazení polovodičovými součástkami:
IO (analogové) 6 kusů,
tranzistory ......18 kusů,
diody .......15 kusů + 1 kus LED.

Některé podrobnější údaje plynou z popisu ovládacích prvků a jejich funkce, zpracovaného ve formě návodu k použití.

#### Návod k použití

#### Funkce ovládacích prvků

Označení a rozmístění ovládacích prvků generátoru je patrné na obr. 1. U ovládacích prvků bylo úmyslně použito označení, s nímž se mohou čtenáři nejčastěji setkat u moderních profesionálních přístrojů světových výrobců.

Power – sířový spínač. ON – zapnuto, OFF – vypnuto. Zapnutí přístroje indikuje svítivá dioda nad spínačem.

Carrier Range – přepínač kmitočtových rozsahů.

Tune - ladění kmitočtu.

Output Level Coarse, Fine – hrubý a jemný dělič výstupního signálu generátoru. Údaje na stupnicích děličů vyjadřují úroveň v (dBm) nebo napětí ve [V] na připojené vnější zátěži 50 Ω. Úroveň 0 dBm je 1 mW na odporu 50 Ω.

AM: přepínač má polohy

Int DC – stejnosměrná vnitřní AM – plynulé ovládání amplitudy výstupního signálu generátoru potenciometrem ovládání hloubky AM;

Int 400 nebo 1 k ~ vnitřní modulace sinusovým signálem o kmitočtu 400 Hz nebo 1 kHz;

Off - amplitudová modulace vypnuta;

Ext AC nebo DC - vnější AM signálem ze zdířky AM Input, vazba modulačního signálu je střídavá nebo stejnosměrná. Ext AC se používá pro běžnou nf modulaci. Ext DC se používá při vnějším statickém ovládání amplitudy výstupního signálu generátoru.

AM: potenciometr ovládání hloubky AM, plynule se jím ovládá úroveň vnitřních

i vnějších modulačních signálů. Je cejchován v procentech hloubky vnitřní modulace. Pro vnější sinusový modulační signál platí cejchování pouze v případě, je-li jeho mezivrcholové napětí 2,0 V. Při jiném rozkmitu nebo při mesinusovém průběhu signálu vnější modulace je třeba údaj potenciometru přepočítat nebo kontrolovat modulaci osciloskopem.

FM: přepínač volby má polohy

Int 400 nebo 1 k - vnitřní modulace sinusovým signálem o kmitočtu 400 Hz nebo 1 kHz;

Off - kmitočtová modulace vypnutá;

Ext AC nebo DC – vnější FM signálem ze zdířky FM Input, vazba modulačního signálu je střídavá nebo stejnosměrná. Ext AC se používá pro běžnou nf modulaci. Ext DC se používá při vnějším statickém ovládání kmitočtu, např. při vnější stabilizaci kmitočtu generátoru smyčkou PLL, při použití generátoru jako rozmítače apod.

FM: potenciometr ovládání kmitočtového zdvihu, plynule zeslabuje vnitřní i vnější modulační signály. Je ocejchován v procentech svého přenosu. Při nastavování požadovaného zdvihu FM používáme graf na obr. 2. Pro zvolený střední kmitočet přečteme z grafu zdvihovou citlivost, tu vynásobíme mezivrcholovou hodnotou modulačního napětí (při vnitřní modulaci dvěma), a tak získáme maximální zdvih pro případ,

kdy je potenciometr nastaven na 100 %. Spočítáme, kolik procent z maximálního zdvihu je požadovaný zdvih a na tolik procent nastavíme potenciometr. Při proměřování přijímačů FM však stačí nastavovat zdvih přibližně tak, aby modulační signál byl z přijímače dobře slyšitelný.

AM input - vstup vnější AM.

FM Input - vstup vnější FM.

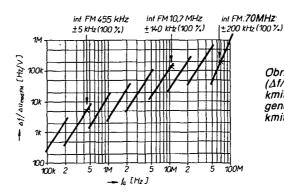
GND - zemnicí svorka,

RF 50 Ω - výstup vf signálu generátoru.

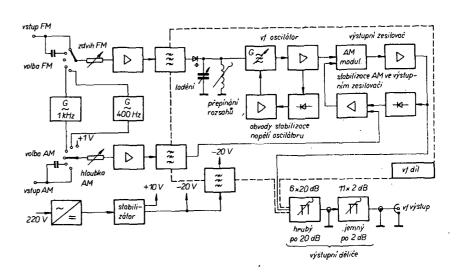
#### Připojení měřeného objektu

Generátor se k měřenému objektu připojuje souosým kabelem o charakteristické impedanci 50  $\Omega$  (vyhoví i 70  $\Omega$ ); přitom musí být vstupní impedance měřeného objektu rovněž 50  $\Omega$ . Jen tak se dostane na vstup objektu napětí, nastavené výstupními děliči generátoru (nezávisle na kmitočtu). Má-li měřený objekt větší vstupní impedanci, musíme ke kabelu na straně měřeného objektu připojit zakončovací odpor 50  $\Omega$ , který je pak připojen paralelně ke vstupu objektu.

Stínění generátoru je pro jednoduchost záměrně zkonstruováno tak, že nežádoucí vyzařování vf energie je zanedbatelné pouze při vekých útlumech "hrubého" výstupního děliče. To není na závadu, protože při měření citlivosti přijímačů, při němž musí být vyzařování zanedbatelné, je tento dělič nastaven na velký útlum.



Obr. 2. Závislost citlivosti FM (Δf/Δu<sub>mod FM</sub>) na středním kmitočtu f<sub>0</sub>, naladěném na generátoru, je-li regulátor kmitočtového zdvihu nastaven na 100 %



Obr. 3. Blokové schéma signálního generátoru

Zdrojem měřicího signálu je vf oscilátor LC, pracující ve třídě A. Paralelně k ladicímu kondenzátoru je připojen varikap, který umožňuje rozmítat kmitočet a FM. Signál z vf oscilátoru je veden do výstupního zesilovače, v němž je amplitudově modulován a výkonově zesílen. Obvod stabilizace napěti (leveling) udržuje konstantní amplitudu signálu na výstupu zesilovače, nezávislou na nastaveném kmitočtu. Z výstupního zesilovače prochází vf

signál přes hrubý a jemný výstupní dělič na výstupní konektor generátoru.

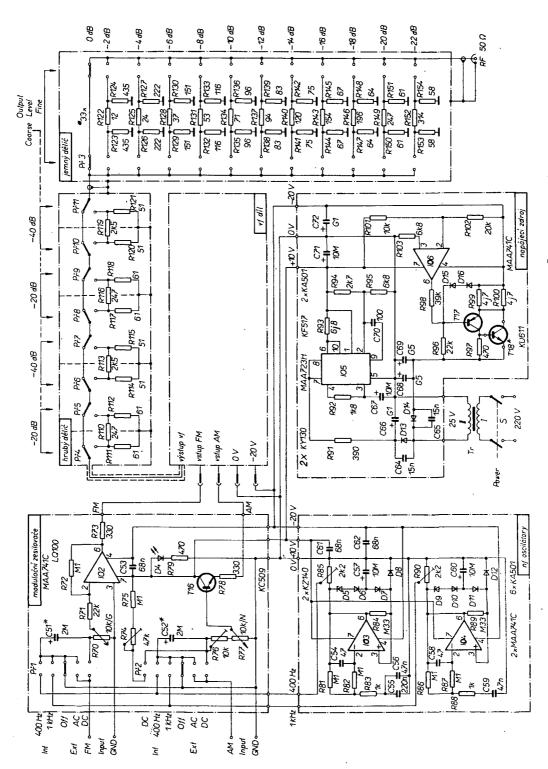
Všechny vf obvody generátoru (s výjimkou výstupních děličů) jsou uspořádány v dokonale stíněném vf dílu. S ostatními obvody jsou spojeny pouze důkladně filtrovanými přívody napájení a modulace. Vf díl obsahuje i veškeré mechanické náležitosti ovládacích prvků vf obvodů (ladicí přívod, aretaci přepínačů rozsahů) a tvoří tak samostatný konstrukční celek, který lze v případě opravy snadno vyjmout z kostry generátoru; pak je dobře přístupný ze všech stran.

Dokonale stíněna je i cesta vf signálu z vf dílu přes děliče až po výstupní konektor, takže nežádoucí vyzařování popisovaného generátoru je zanedbatelné.

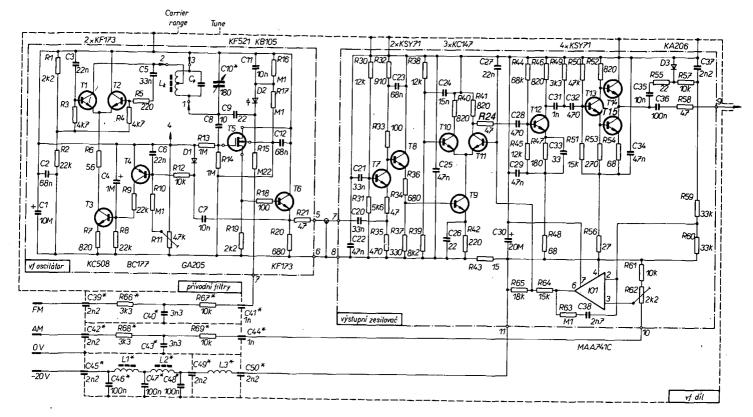
Modulační obvody generátoru dovolují nezávisle kmitočtově i amplitudově modulovat výstupní signál. Samostatnými přepínači volby modulace se volí modulace vnější – externí (vazba ss nebo st) nebo vnitřní – interní signálem o kmitočtu 400 Hz nebo 1 kHz. Zdvih FM a hloubku AM lze plynule ovládat potenciometry s ocejchovanou stupnicí. V poloze Int DC přepinače volby AM lze potenciometrem pro ovládání hloubky AM plynule zvětšovat úroveň výstupního vf signálu (nemodulovaného) v mezích od 0 do +6 dB.

Napájecí zdroj generátoru dodává stabilizované napětí –20 V pro vf díl a +10 V a –20 V pro modulační obvody.

Podrobné zapojení generátoru je patrné z obr. 4 a obr. 5.



Obr. 4. Celkové schéma zapojení signálního generátoru (součástky označené \* nejsou umístěny na desce s plošnými spoji)



Obr. 5. Schéma zapojení vf dílu (součástky označené \* nejsou umístěny na desce s plošnými spoji)

#### Vf díl

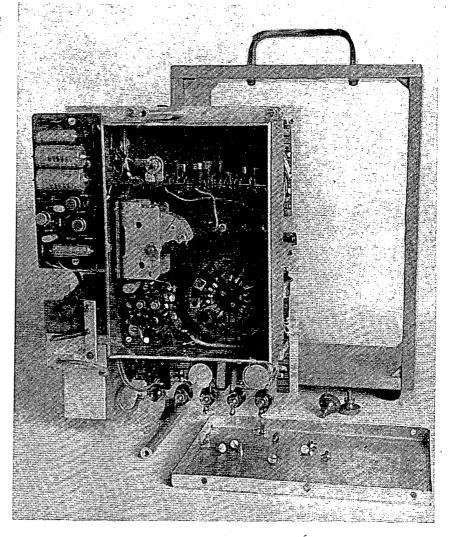
Schéma zapojení vf dílu, který obsahuje vf oscilátor, vstupní zesilovač a přívodní filtry, je na obr. 5.

#### Vf oscilátor

Kmitočet oscilátoru určuje paralelní rezonanční obvod LC. Kmitočtové rozsahy se volí přibližně v poměru 1:2,2 přepínáním cívek  $L_{\rm k}$  karuselem. Indukčnosti cívek lze v malých mezích měnit, aby bylo možno snadno seřídit mezní kmitočty rozsahů. Plynule se oscilátor ladí otočným kondenzátorem C10 s maximální kapacitou 180 pF. Část ladící kapacity tvoří kondenzátory  $C_{\rm p}$ , umístěné na karuselu, jejichž jemným doladěním lze nastavit žádané poměry mezních kmitočtů jednotlivých rozsahů. Paraleně k C10 je připojen také varikap D2, sloužící při FM k rozmítání kmitočtu. Sběračem 4 karuselu se spojuje nakrátko vždy sousední cívka nižšího rozsahu, aby neodsávala energii ze zapojené cívky.

Obvod LC se rozkmitává připojením záporného odporu k odbočce cívky L<sub>k</sub>. Záporný odpor vytvářejí tranzistory T1 a T2, zapojené jako zesilovač s kladnou zpětnou vazbou. Velikost záporného odporu se ovládá emitorovými proudy T1 a T2 pomocí řízeného zdroje proudu T3. Proud T3 se regulační smyčkou po stabilizaci napětí oscilátoru nastavuje na všech kmitočtech tak, aby na obvodu LC byly sinusové kmity o jmenovité amplitudě.

Vf napětí se odebírá z obvodu LC kaskádou emitorových sledovačů T5 a T6. Na emitor T6 je navázán souosý kabel, odvádějící výstupní vf napětí oscilátoru do výstupního zesilovače, a detektor D1 obvodu stabilizace napětí oscilátoru. Napětí z detektoru D1 se skládá s nastavitelným napětím z trimru R11 a výsledným napětím se přes zesilovač T4 ve stabilizované smyčce řídí proud T3. Stabilizace pracuje tak, že při jmenovitém napětí na obvodu LC dává T3 takový proud, aby záporný odpor T1 a T2 generoval na obvodu LC právě toto jmenovité napětí. Zmenší-li se napětí z jakýchkoli důvodů,



Obr. 6. Pohled na signální generátor zezadu

pootevře se T3 (přes detektor D1 a zesilovač T4) a amplituda vf napětí se "vrátí" téměř na původní hodnotu. Zvětší-li se vf napětí, působí smyčka opačně. Trimrem R11 se nastavuje předpětí T4 a tím se ovládá jmenovité ví napětí oscilátoru. Na kmitočťech v okolí 100 MHz se amplituda vf napětí na emitoru T6 zmenšuje natolik, že obvod pro stabilizaci napětí ji nestačí zregulovat ani úplným otevřením T3. Tuto závadu lze odstranit použitím kvalitnější-ho tranzistoru T5 (FET), např. typu BF245A, který má oproti KF521 vyrovnanější přenos na vysokých kmitočtech. Zmenšení amplitudy výstupního napětí oscilátoru však není příliš závažné, protože je stačí vyrovnat obvod pro stabilizaci úrovně výstupního zesilovače.

Používat obvod pro stabilizaci napětí oscilátoru k amplitudové modulaci není vhodné, protože by současně vznikala značná parazitní kmitočtová modulace.

#### Výstupní zesilovač

Vstupní tranzistory (T7 v zapojení se společnou bází a T8 v zapojení se společným kolektorem) výstupního zesilovače tvoří oddělovací stupeň. Jeho malý vstupní odpor je potřebný pro přizpůsobení k souosému kabelu od oscilátoru. Oddělovací stupeň je nutno použít z toho důvodu, aby další stupeň (s řízeným zesílením) neovlivňoval kmitočet oscilátoru. Dělič R36, R37 zmenšuje vf napětí na úroveň, kterou stupeň s řízeným zesílením zpracuje se zanedbatelným zkreslením. Trimrem R11 nelze tak malou úroveň nastavit přímo u výstupního signálu oscilátoru, protože by pak špatně pracoval detektor D1 smyčky pro stabilizaci napětí oscilátoru. Stupeň s řízeným zesílením obsahuje tranzistory T9, T10 a T11 a pracuje na principu rozdělování proudu. T9 je zapojen jako zdroj vf proudu, který se tranzistory T10 a T11 rozděluje do zatěžovacích odporů R40 a R41. Poměr obou zatelý o tím i velikot zapětí na R41). proudů (a tím i velikost napětí na R41) se ovládá napětím báze T11. Řízené vf napětí z R41 se zesiluje napěťovým zesilovačem T12 v zapojení se společným emitorem se silnou zápornou zpětnou vazbou (emitorovým odporem R47). Kapacita paralelně připojeného kondenzátoru C33 zvětšuje zesílení na vysokých kmitočtech; tím se vyrovnává pokles zesílení ostatních stupňů. Za T12 je zapojena horní propust a za ní koncový výkonový stupeň. Horní pro-pust zabraňuje pronikání nf modulačního signálu ze stupně s řízeným zesílením do detektoru stabilizační smyčky a tím brání jejímu rozkmitání. Koncový stupeň pracuje jako emitorový sledovač s aktivní zátěží. T13 invertuje a vhodně napěťově zesiluje vf signál pro koncové tranzistory T14 a T15. Výstup koncového stupně je přes přizpůsobovací odpor R58 zaveden do souosého vedení k výstupním děličům generátoru.

Podstatnou částí výstupního zesilovače je obvod pro stabilizaci napětí. Je tvořen detektorem D3, diferenciálním operačním zesilovačem IO1 a stupněm s řízeným zesílením. Detektor D3 odvozuje z výstupního vf napětí koncového stupně analogové stejnosměrné napětí. Aby detektor pracoval lineárně i při malých amplitudách ví napětí, je do D3 zaveden malý přední klidový proud. Analogové napětí z detektoru se v diferenciálním zesilovači porovnává s referečním napětím, přivedeným z modulačního zesilovače pro AM. Vhodným zapojením výstupu modulačního zesilovače je komstupu modulačního zesilovace je komstupu modulačního zesilovace je komstupu modulačního zesilovace je komstupu penzována teplotní závislost detektoru. Zesíleným napětím odchylky se ovládá stupeň s řízeným zesílením. Ten udržuje na výstupu koncového stupně stále takové vf napětí, aby analogové napětí z něj odvozené bylo rovno referenčnímu napětí. Proto má koncový stupeň zdánlivě nulový výstupní odpor, a kolisání amplitudy výstupního vf napětí v závislosti na kmitočtu, které je určeno pouze plochou kmitočtovou charakteristikou detektoru, je velmi malé. Kolísání napětí vf oscilátoru a nevyrovnané kmitočtové charakteristiky stupňů výstupního zesilovače výstupní vf napětí neovlivňují, pokud ovšem stupeň s řízeným zesílením nepracuje "na doraz". Velikost referenčního napětí lze jemně nastavovat trimrem R62 a tím seřizovat amplitudu výstupního vf napětí.

Obvod pro stabilizaci napětí ve výstup-ním zesilovači se používá i k amplitudové modulaci. Nf modulační napětí se superponuje na stejnosměrné referenční napětí a amplituda ví signálu pak toto modulační napětí sleduje. Zkreslení modulační obálky je určeno amplitudovou linearitou detektoru D3 a až do hloubky 90 % AM je zanedbatelné. Zpětnovazební člen C38, R63 a integrační článek C27, R64 a R65 optimalizují kmitočtovou charakteristiku stabilizační smyčky.

#### Přívodní filtry

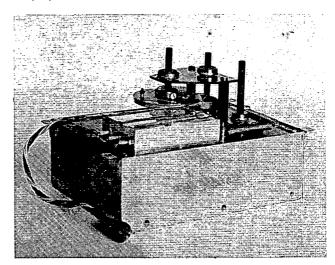
Přívodní filtry zabraňují nežádoucímu výstupu ví energie z ví dílu po napájecích vodičích. Filtry pro přívod modulačních signálů AM i FM je z konstrukčních důvodů výhodné volit typu RC, protože jejich odpory lze zahrnout do modulačních obvodů. Údaje součástek filtrů musí být dodrženy, protože filtry současně určují i kmitočtové charakteristiky modulátorů. Filtr napájecího napětí –20 V musí mít co nejmenší vnitřní odpor, proto je realizován jako filtr LC.

#### Konstrukce vf dílu

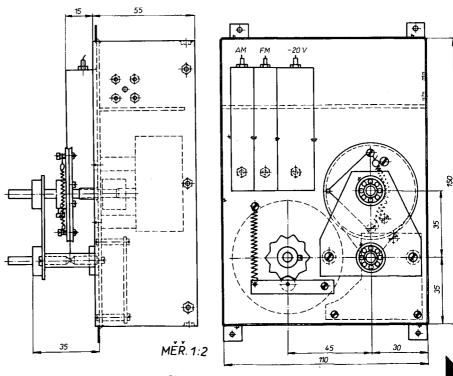
Mají-li vf obvody dobře pracovat, musí být také správně mechanicky provedeny. Vnitřní uspořádání vf dílu je patrné z fotografie na obr. 6. Pohled na mechanické součásti na přední stěně vf dílu je na obr. 7.

Zjednodušený výkres sestavy vf dílu, z jednoduseny vykres sestavy vi dilu, z něhož lze odvodit rozměry všech dílů, je na obr. 8 (rozměry rozpěrných sloupků jsou uvedeny v obr. 20). Přední stěna vf dílu je zhotovena

z oboustranně plátovaného kuprextitu.



Obr. 7. Pohled na vf díl ze strany převodů



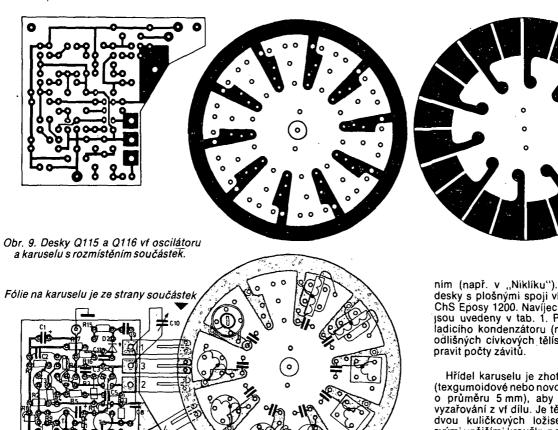
Boční stěny jsou z pásku ocelového pocínovaného plechu o šířce 55 mm a tloušíce 0,5 mm, který je souvisle připájen k oběma fóliím přední stěny. Na užší boky vf dílu jsou zevně připájeny upevňovací patky, kterými se díl pomocí rozpěr-ných sloupků připevňuje k přednímu panelu generátoru. Zadní stěna vf dílu tvoří víko, zhotovené rovněž z ocelového pocínovaného plechu tloušťky 0,5 mm. Víko

má ohnuté okraje o šířce 10 mm, v rozích zapájené, a musí jít těsně nasunout na vf díl. Víko se připevňuje dvanácti šrouby M3, rozmístěnými rovnoměrně po jeho obvodu. Připevňovací otvory se vrtají při nasazeném víku současně do víka i boxu.

V dolní části vf dílu je umístěn vf oscilátor s karuselem pro přepínání rozsahů. Jejich desky s plošnými spoji jsou

Deska s plošnými spoji oscilátoru je připevněna k přední stěně vf dílu třemi rozpěrnými sloupky se šrouby M2. Tran-zistor T5 je zasunut do malé objímky. Sběrače karuselu jsou zhotoveny z kon-

Sberace karuseiu jsou znotoveny z kon-taktů z telefonních relé a jsou k desce s plošnými spoji přinýtovány a připájeny. Deska s plošnými spoji karuselu je oboustranně plátována a je povrchově upravena postříbřením nebo poniklová-



Tab. 1. Navíjecí předpis cívek karuselu

Skutečný rozsah [MHz]	Počet : mezi v 1–2		Průměr drátu [mm]	Tvar cívky, materiál feritového jádra	Poznámka
0,1 až 0,23	420	70	0,1	EE 3×3, H12	doladit mezerou
0,22 až 0,48	200	30	0,1	EE 3×3, H12	0,1 až 0,3 mm a zalepit Epoxy 1200
0,45 až 1,1	115	45	0,08	japonská mí cívka 7×7 mm	převinutá
1,0 až 2,1	65	. 18	80,0	civka /×/ mm	převinutá
2,0 až 5,0	35	35	10×0,05	Ø 5–M4, NO5	vinuto vf kablíkem
4,9 až 11,5	32	12	0,2	Ø 5–M4, NO5	v sérii s odbočkou je odpor 22 Ω
10 až 21	10	5	0,5	Ø 5–M4, NO5	
20 až 51	3	3	0,6	Ø 5–M4, NO1	
50 až 110	150 pF	1,5	0,8	Ø 8–M4, NO1	cívka je samonosná, tělísko drží jen jádro

Pozn.: na rozsahu 50 až 110 MHz je mezi vývody 1 a 2 zapojen kondenzátor 150 pF pro zmenšení maximální ladicí kapacity C10

nim (např. v "Niklíku"). Cívky jsou do desky s plošnými spoji vlepeny lepidlem ChS Eposy 1200. Navíjecí předpisy cívek jsou uvedeny v tab. 1. Podle použitého ladicího kondenzátoru (nebo při použití odlišných cívkových tělísek) je nutno upravit počty závitů.

Hřídel karuselu je zhotoven z izolantu (texgumoidové nebo novodurové kulatiny o průměru 5 mm), aby se zamezilo ví vyzařování z vf dílu. Je těsně nasunut do dvou kuličkových ložisek, připájených svými vnějšími kroužky z obou stran přední stěny vř dílu. Proti osovému posunu je hřídel zajištěn pojistnými kroužky, které jsou k němu připevněny "červíky". Na kroužku uvnitř ví dílu je přišroubována dvěma šrouby M2 deská s plošnými spoji karuselu. Na kroužek vně vf dílu je připájena aretační rohatka. Aretační kladka, zapadající do rohatky, je na páce, tažené do záběru pružinou. Čep páky i závěs pružiny jsou upevněny na přední stěně ví dílu. Je vhodné použít aretační páku ze starších přepínačů TESLA.

Ladicí kondenzátor C10 je jakostní vzduchový, jeho největší kapacita má být 180 pF, úhel otáčení 180°. Rotor konden-zátoru musí mít spolehlivý kontakt s kostrou. Hloubka kondenzátoru musí být malá, aby se i se spojkou hřídele vešel do boxu. Lze použít některé vzduchové dvojité ladicí kondenzátory ze starých tranzistorových pčijímačů, popřípadě rozřezáním upravit obyčejný větší dvojitý typ na plochý jednoduchý kondenzátor. Kondenzátor je svým předním čelem pomocí rozpěrných sloupků přišroubován k před-ní stěně vf dílu. Přes kondenzátor je vodičem, spojujícím jeho kostru se sběra-čem 3 karuselu, uzemněn celý vf oscilá-tor. Hřídel kondenzátoru musí být ještě uvnitř boxu nastaven hřídelem z izolantu - texgumoidu nebo novoduru o průměru 5 mm, aby nevyzařoval vf energii. Aby se vf energie z vf dílu nevyzařovala ani otvorem pro hřídel, je okolo otvoru připájena manžeta délky 8 mm, stočená z pocínovaného plechu, kterou hřídel prochází.

Ladicí převod je lankový (s textilním lankem), protože je přesný, spolehlivý a lze jej snadno amatérsky zhotovit. Hřídel ladicího kondenzátoru je vně vf dílu uložen v kuličkovém ložisku, připájeném k subpanelu vf dílu. Na konec hřídele, vyčnívající z ložiska, je upevněn ukazatel kmitočtové stupnice generátoru. Mezi ložiskem a přední stěnou vf dílu je na hřídeli nasazen kotouč ladicího převodu. Kotouč má průměr 50 mm, je vysoustružen z duv ralového plechu tloušťky 4 mm a přišroubován k mosaznému náboji. Z bubínku vyčnívá šroub, který omezuje úhel jeho otáčení, dorazy jsou připájeny k přední stěně ví dílu. Úhel otáčení kotouče musí být omezen proto, aby nebyla namáhána spojka hřídele, a aby se tím nemohla změnit vzájemná poloha hřídele s ukazatelem stupnice vůči rotoru. Na kotouči je též umístěna napínací pružina lanka. Hřídel jemného ladění je rovněž zhotoven z izolantu o průměru 5 mm. V místě, kde ho opásává třemi závity převodové lanko, má zahloubený žlábek kruhového profilu, v němž má nejmenší průměr asi 2,5 mm. Hřídel je uložen ve dvou kuličkových ložiskách. Jedno je připájeno k přední stěně vf dílu, druhé k jeho subpanelu. Proti vysunutí je hřídel zajištěn závlačkou. Hřídel jemného ladění je opatřen třecí brzdou, která způsobuje tužší, ale vláčný chod ladění. Na hřídel je naražen silonový kroužek, na který tlačí ocelová pásková pružina, zaklesnutá mezi rozpěrné sloupky subpanelu. Na hřídel jemného ladění je nasazen knoflík většího průměru s klič-

kou pro rychlé přelaďování.

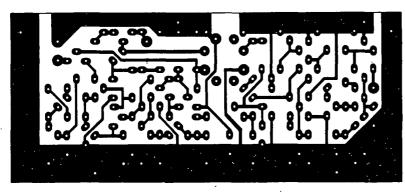
V horní části vf dílu je kolmo k jeho přední stěně několika drátky za zemní fólii připájena deska výstupního zesilovače. Deska s plošnými spoji výstupního zesilovače je na obr. 10. Integrovaný obvod IO1 je umístěn v objímce. Vf signál je na desku přiveden z vf oscilátoru souosým kablíkem. Vf signál je z desky veden na improvizovaný konektor, umístěný na boku vf dílu. Odtud je veden souosým vedením do "hrubého" děliče. Souosé vedení je zho-

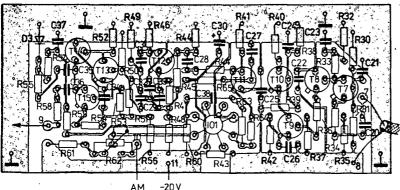
toveno z měděné trubky o vnějším průměru 3 mm, jíž prochází vnitřní vodič s dielektrikem. Připojit dělič k vf dílu obyčejným souosým kabelem není možné kabel značně vyzařuje. Na obou koncích měděné trubičky jsou připájeny příruby, kterými je trubka přišroubována k vf dílu a k děliči. Spoj vnitřního vodiče s děličem je trvalý (lze jej pouze rozpájet po rozebrání děliče), spoj s vf dílem je kvůli případným opravám rozebíratelný. Improvizovaný konektor je zhotoven tak, že z vf dílu je signál vyveden na miniaturní zdířku, do níž se zasouvá kolíček, připájený na vnitřní vodič souosého vedení. Matice pro čtyři šroubky M2 příruby jsou připájeny zevnitř vf dílu.

Z vnější strany vf dílu je k jeho přední stěně souvisle připájen stínicí kryt přívodních filtrů. Kryt je zhotoven z pásku ocelového pocínovaného plechu o šířce 17 mm a tloušíče 0,5 mm. Jednotlivé větve filtrů jsou odděleny stínicími přepážkami. Navijecí předpisy cívek L1, L2, L3 jsou v tab. 2. Feritové hrníčky cívek L1 a L2 jsou staženy mosaznými šroubky, kterými jsou pak přichyceny k přední stěně vf dílu. Výstupy filtrů procházejí dovnitř vf dílu průchodkovými kondenzátory. Vstupy filtrů tvoří průchodkové kondenzátory, umístěné na boku krytu. Jejich vnitřní vodiče jsou připájeny na pomocnou desku s plošnými spoji, na které jsou spojeny s propojovacím kablíkem vf dílu. Kablík je zhotoven stočením čtyř měděných lanek o průřezu 0,35 mm² s izolací PVC, má délku 170 mm a je zakončen pětipólovou nf zástrčkou

Tab. 2. Navíjecí předpis cívek napájecího filtru

Cívka	Provedení
L1, L2	100 z drátu CuL o Ø 0,2 mm, do hrníčkového jádra z feritu H12 o Ø 14 mm, bez mezery
L3	60 z drátu CuL o Ø 0,2 mm, válcově těsně na průměr 5 mm, bez jádra





Obr. 10. Deska s plošnými spoji Q117 výstupního zesilovače a rozmístění součástek (odpor, umístěný na desce pod C30 má být správně označen R24, nikoli R44)

bez krytu. K vf dílu je kablík mechanicky upevněn ohnutým páskem z pocínovaného plechu, připájeným k přední stěně dílu. Po zapojení a přezkoušení průchodnosti filtrů je jejich stínicí kryt zakryt víčky z pocínovaného plechu, která se k němu souvisle připájejí.

#### Hrubý dělič

Schéma zapojení hrubého děliče je součástí celkového schématu na obr. 4. Dělič je tvořen čtyřmi útlumovými články tvaru Π s útlumy po 20 a 40 dB, které se řadí do kaskády mikrospínači, ovládanými vačkovým hřídelem. Vstupní i výstupní odpor článků je 50 Ω.

Dělič je sestaven z odporů TR 191. Jejich odpor je třeba dodržet s přesností alespoň 2% a lze je vybrat s použitím přesného ohmmetru z řady E 24. Jednodušší je však "dostavit" na přesnou hodnotu odpory z řady E 12. K tomu použijeme vždy odpor nejbližší menší hodnoty. Opatrně z něj seškrábeme lak a tvrdou pryží otíráme odporovou vrstvu. Odpor průběžně měříme (nejlépe číslicovým ohmmetrem). Po dosažení požadované hodnoty přetřeme odpor ochrannou vrstvou nitrobarvy.

barvy.

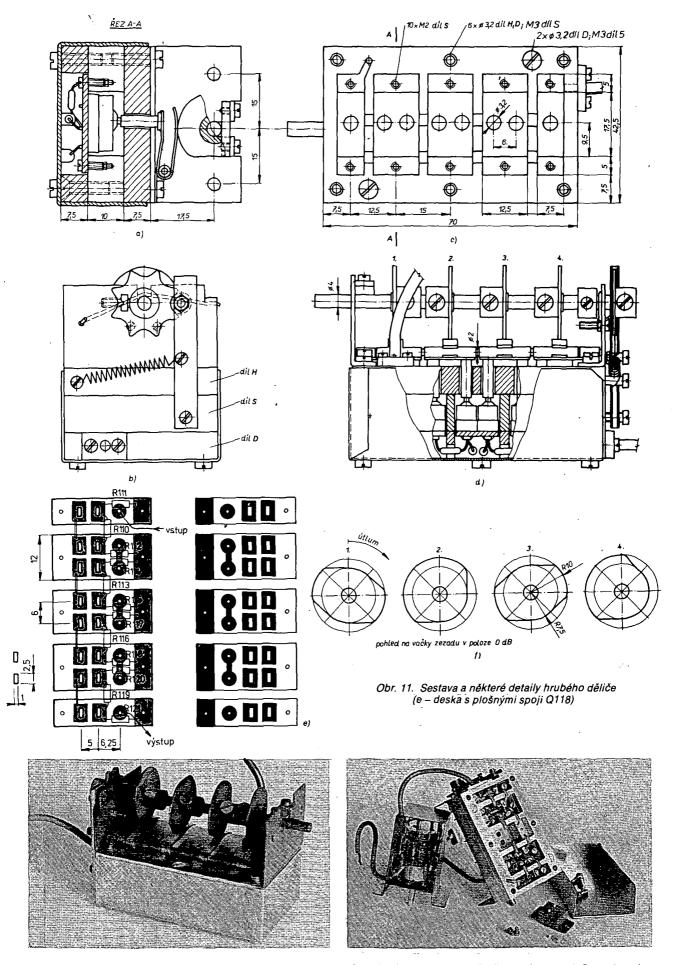
Zatímco elektrické schéma děliče je velmi jednoduché, mechanické provedení je náročné. Dělič nesmí vyzařovat vf energii a jeho dělicí poměr musí být kmitočtově nezávislý. Přitom musí být ovládání děliče jednoduché – jedním knoflíkem. Výkresy sestavy mechanického řešení děliče, které tyto požadavky dobře splňuje, jsou na obr. 11a až f, podrobnosti provedení jsou vidět na fotografiích v obr. 12 a obr. 13.

Dělič je zkonstruován jako samostatný stavební díl, který se upevňuje dvěma šroubky M3 k přednímu panelu generátoru.

Těleso děliče je z duralu a má tvar kvádru; jsou do něj zapuštěny mikrospínače a odpory útlumových článků, dokonale oddělené tlustými stínicími přepážkami. Mikrospínače se ovládají kolíky z izolantu, procházejícími otvory v tlusté stěně těle-sa. Vačkový hřídel působí na kolíky přes přenosové pružiny, které umožňují vyrovnat výrobní nepřesnosti a zmenšují namáhání mikrospínačů. Aby bylo možno zhotovit dělič amatérskými prostředky, je jeho těleso sestaveno ze tří duralových desek H, S a D. V každé desce jsou odvrtáním a vypilováním zhotoveny příslušné otvory. Po sesazení desek a jejich stažení šrouby vznikne blok s požadovanými dutinkami. Aby dělič nevyzařoval, musí desky dokonale dosedat. Víko děliče je zhotoveno z pocínovaného plechu tlouštky 0,5 mm a má tvar žlábku, který těsně celé těleso děliče objímá.

Mikrospínače jsou zapájeny do pomocných desek s plošnými spoji (viz obr. 11e), jež jsou připevněny šrouby M2 do tělesa děliče. Vfenergie se do děliče přivádí souosým vedením s pláštěm z měděné trubky. Vedení je k tělesu děliče připojeno přírubou, připájenou k plášti. Aby se zabránilo vyzařování pod přírubou, vyčnívá plášť z příruby 7 mm a tento konec je těsně zasunut do stěny tělesa děliče. Na výstupu z děliče je signál vyveden souosým kabelem. Stínicí opředení kabelu je k tělesu děliče přitisknuto přírubou.

Kolíky, přes něž jsou spínány mikrospinače, jsou z organického skla (nebo jiné izolační hmoty); jsou to tyčinky o průměru 3 mm, dlouhé asi 10 mm. Páskové pružiny pro přenos pohybu z vaček na kolíky jsou fosforbronzové a jsou zhotoveny z kontaktů tzv. plochých relé TESLA. Pásky jsou ohnuty do tvaru U. V ohybech jsou



Obr. 12. Pohled na hrubý dělič ze strany vaček

Obr. 13. Pohled na jemný dělič a do částečně rozebraného hrubého děliče

k nim připájeny mosazné trubičky, které slouží jako ložiska. Trubičky všech pružin jsou "na doraz" navléknuty na ocelový drát, přichycený ke stahovacím šroubům tělesa děliče. Na koncích u kolíků jsou k pružinám připájeny příčné pásky, aby každá pružina ovládala dva mikrospínače.

Vačkový hřídel je ocelový o průměru 4 mm. Vačky jsou mosazné a jsou připájeny na náboje, které se šroubky připevní ke hřídeli. Tvar vaček a jejich vzájemné natočení vyplývá z tab. 3 a je nakresleno na obr. 11f.

K usnadnění případných oprav je hřídel uložen tak, aby jej bylo možno z děliče vyjímat jako celek, bez nutnosti sundavat jednotlivé vačky. Hřídel je uložen do výřezů v čelech děliče. V zadním čele je držen pružinou z ocelového drátu o průměru 1 mm, v předním čele mosazným páskem, přišroubovaným k patkám, ohnutým z čela. Osovému posuvu hřídele brání pojistné kroužky, upevněné na hří-

Tab. 3. Řazení útlumových článků

Vačka	1.	2.	3.	4.
útlum [dB]	20	40	20	40
0	-	-	_	_
20	0	-	-	-
40	0	-	0	_
60	_	0	0	-
80	-	0	_	0
100	0	0		0
120	0	0	0	0
	L	L		l

deli okolo zadního čela. Na vnějším kroužku je připájena aretační rohatka, do níž zapadá kladka, nesená aretačním ramenem. Upevňovací šroub vnitřního kroužku je využit k vymezení úhlu otáčení hřídele tím, že naráží na dorazové šrouby, zašroubované do zadního čela.

Po sestavení děliče zkontrolujeme správné pořadí a spolehlivost spínání mikrospínačů. Spolehlivé spínání seřídíme ohýbáním přenosových pružin tak, aby spínaly vždy oba spínače současně, a aby po sepnutí nebo po vypnutí byla vždy určitá rezerva zdvihu vačky. Překlopení mikrospínače indikuje slabé cvaknutí.

Rozměry a konstrukční podrobnosti děliče nejsou příliš kritické a je možno je z výrobních i materiálových důvodů upravit. Vždy je však třeba dodržet základní myšlenku konstrukce.

#### Jemný dělič

Schéma zapojení jemného děliče je součástí celkového schématu zapojení generátoru na obr. 4. Dělič je tvořen dvanácti útlumovými články, které mají útlumy 0, 2, 4, ..., 22 dB a jednotlivě se zařazují do cesty signálu dvoupóľovým přepínačem. Články mají vstupní i výstupní odpor 50 Ω.

Dělič je sestaven z odporů TR 191, o kterých platí totéž, co již bylo řečeno o odporech hrubého děliče.

Konstrukce jemného děliče je jednoduchá a je patrná z fotografie na obr. 13. Dělič nemusí být příliš stíněn, protože jeho maximální útlum je malý. Přepínač je vestavěn do kostry, ohnuté z pásku ocelového pocínovaného plechu tloušťky 0,5 mm. Čelo děliče je zhotoveno z obustranně plátovaného kuprextitu. U čela jsou na kostře ohnuty patky s otvory pro připevnění děliče k přednímu panelu ge-

nerátoru. Kostra zajišťuje mechanickou kompaktnost děliče a slouží k "bezindukčnímu" zemnění příčných odporů útlumových článků. Je použit třípaketový přepínač. Střední paket má všechny vývody uzemněné na kostru a působí jako stínění.

#### Modulační zesilovače

V generátoru jsou dva modulační zesilovače – pro AM a FM. Jejich schéma zapojení je na obr. 4.

Na vstupech obou zesilovačů jsou přepínače modulačních signálů. Vnější modulace se na ně vede ze zdířek AM Input a FM Input, vnitřní z nf oscilátorů; napětí pro stejnosměrné vnitřní AM se odebírá z napájecího napětí +10 V a přesně se nastavuje trimrem R74.

Modulační signál AM se vede z přepínače Př2 přes trimr R76 pro nastavení citiivosti zesilovače AM na potenciometr R77 pro ovládání hloubky AM. Knoflík potenciometru je opatřen ukazatelem, který na lineární stupnici od 0 do 90 indikuje v procentech hloubku vnitřní AM. Vzhledem k dostatečné citlivosti modulačního vstupu výstupního zesilovače ve vf dílu je modulační zesilovač tvořen pouze emitorovým sledovačem T16, který odděluje modulační vstup AM u vf dílu od

odděluje modulační vstup AM u vf dílu od běžce potenciometru. Dioda báze-emitor T16 též kompenzuje teplotní závislost detektoru ve smyčce pro stabilizaci napětí

výstupního zesilovače. Modulační signál FM se vede z přepínače Př1 na potenciometr R70 pro ovládání kmitočtového zdvihu. Potenciometr má logaritmický průběh, aby bylo možno jemně nastavovat zdvih v oblasti malých velkých hodnot. Na knoflíku potenčiometru je ukazatel, který na stupnici od 0 do 100 udává skutečný zdvih v procentech z maximálního zdvihu, uvedeného v grafu na obr. 2. Operační zesilovač IO2 se zpětnou vazbou odděluje běžec potenciometru od modulačniho vstupu FM u vf dílu a pětkrát zesiluje modulační signál na úroveň, vhodnou pro varikap. Při vnější FM pilovitým napětím lze generátor užívat jako rozmítač. Jeho vlastnosti však nejsou příliš dobré, protože kmitočtový zdvih je poměrně malý a nelineární, dáný vlastnostmi varikapu a jeho jednoduchého

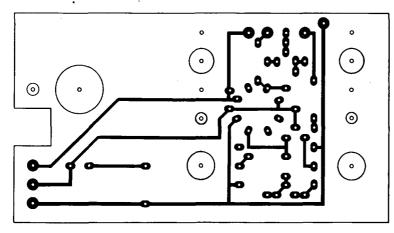
Deska s plošnými spoji modulačních zesilovačů je na obr. 14. Integrovaný obvod IO2 je umístěn v objímce. Deska s plošnými spoji je využita jako subpanel pro připevnění ovládacích prvků – přepinačů Př1, Př2, potenciometrů R70, R77, síťového spínače S a indikační diody D4. D4 je připájena ze strany spojů tak, aby poněkud vyčnívala z předního panelu generátoru. Deska s plošnými spoji je připevněna k přednímu panelu generátoru třemi rozpěrnými sloupky.

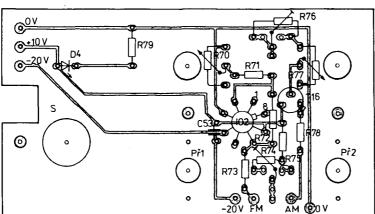
zapojení.

Výstupní signál od modulačních zesilovačů k vf dílu je vyveden na pětipólovou nf zásuvku bez krytu, upevněnou pod vf dílem k přednímu panelu generátoru.

#### Nf oscilátory

Schéma zapojení nf oscilátorů je na obr. 4. Nf oscilátory jsou dva a dodávají signály o kmitočtech 400 Hz a 1 kHz pro vnitřní modulace. K dosažení nezkresleného sinusového signálu bylo zvoleno zapojení, které není nejjednodušší, ale zato nevyžaduje žádné speciální součástky. Jako aktivní prvek oscilátoru je použit operační zesilovač. Kmitočet určuje přemostěný článek T, zapojený v záporné větvi zpětné vazby. Podmínku harmonického průběhu signálu bez zkreslení zajiš-





Obr. 14. Deska s plošnými spoji Q119 modulačních zesilovačů s rozmístěním součástek

ťuje obvod pro stabilizaci úrovně, zapoje-ný ve větvi kladné zpětné vazby. Vtip zapojení spočívá v tom, že přemos-těný článek T přenáší na vstup zesilovače pouze velmi malé napětí, takže v obvodu stabilizace úrovně lze k řízení přenosu použít proměnný dynamický odpor oby-čejných křemíkových diod, aniž by se signál znatelně zkreslil.

Trimry R85 a R90 se nastavuje mezivrcholová hodnota výstupního napětí oscilátorů na 2,0 V.

0

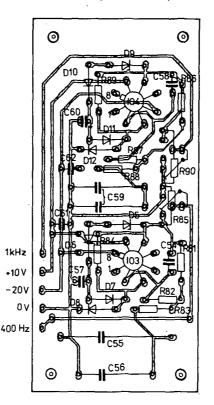
0

0

Deska s plošnými spoji nf oscilátorů je na obr. 15. Integrované obvody jsou umístěny v objímkách. Deska s plošnými spoji se připevňuje krátkými rozpěrnými sloupky přímo k přednímu panelu generátoru.

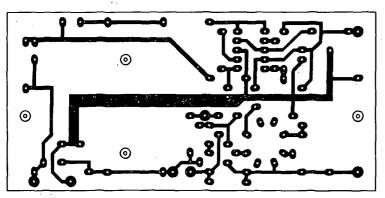
#### Napájecí zdroj

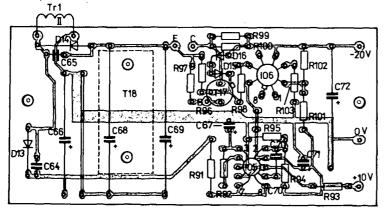
Schéma zapojení je na obr. 4. Zdroj dodává stabilizovaná napětí +10 V a -20 V. Hrubě vyfiltrovaná napětí obou



Obr. 15. Deska s plošnými spoji Q120 nf oscilátorů s rozložením součástek

0



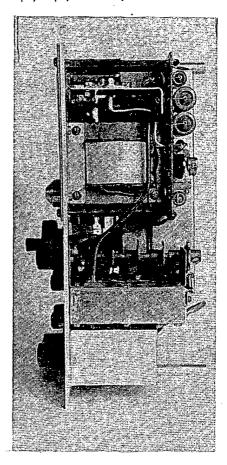


Obr. 16. Deska s plošnými spoji Q121 zdroje s rozmístěním součástek

polarit se získávají jednocestným usměrněním z jediného sekundárního vinutí sítového transformátoru Tr. Napětí +10 V se stabilizuje integrovaným stabilizátorem MAA723 v základním zapojení. Odpor R93 slouží k omezení zkratového proudu asi na 100 mA. Stabilizátor -20 V využívá jako referenční napětí stabilizované napětí + 10 V. Jeho výstupní napětí - 20 V se s referenčním napětím porovnává a odchylka se zesiluje operačním zesilovačem 106. Na výstup zesilovače je připojen sériový regulátor, tvořený tranzistory Ť17 a T18 v komplementárním Darlingtonově zapojení, který odchylku vyrovnává. Dělič R96, R98 posouvá stejnosměrné napětí báze T17 vůči výstupu zesilovače, aby mohl obvod vůbec pracovat. Diody D15, D16 a odpory R99 a R100 omezují zkratový proud asi na 300 mA.

Deska s plošnými spoji zdroje je na obr. 16. Oba integrované obvody jsou umístěny v objímkách. Objímka pro IO5 je upravena z objímky DIL odříznutím nadbytečných kontaktů. Tranzistor T18 je připev-něn na chladiči, zhotoveném z hliníkového plechu tloušťky 1,2 mm. Tvar a uchycení chladiče jsou vidět na obr. 17

Síťová přívodka je připevněna na zadní stěně generátoru a se síťovým vypínačem je propojena improvizovaným konektorem, aby byla zadní stěna volně odnímatelná. Síťový spínač je připevněn na desce s plošnými spoji modulačních zesilovačů, takže podélným otvorem v předním panelu prochází pouze jeho páčka. Deska s plošnými spoji modulač-ních zesilovačů nese i diodu D4, indikující zapnutí sítě. Síťový transformátor je svými patkami přišroubován přímo k přednímu panelu - nahoře vedle ví dílu. Nad síťovým transformátorem je na rozpěrných sloupcích přišroubována deska s plošnými spoji napájecího zdroje.



Obr. 17. Pohled do signálního generátoru ze strany napájecího zdroje

Sez	znam souč	áste	k	0.1	Přívodr	ní filtry	
	Vf osciláto	or ·		Odpory R66, R68, R67, R69	3,3 kΩ, 10 kΩ	TR 191, T <u>R 212</u>	apod.
Odpory (typu typu TP 095 no R1, R19 R2, R8, R9 R3, R4 R5 R6.		2 apod	., trimr R11	Kondenzátory C39, C42, C45, C49, C50 C40, C43 C41, C44	2,2 nF, k průchod 3,3 nF/4	seramický, Ikový 0 V, TK 744 ramický, průch	odkový
R7 R10, R16, R17	820 Ω			<i>Civky</i> L1, L2, L3	viz tab.	2	
R11 R12	47 kΩ, trimr 10 kΩ				Hrubý	dělič	-
R13, R14 R15 R18 R20 R21	1 MΩ 220 kΩ 100 Ω 680 Ω 47 Ω		·	Odpory (typu 1 R111, R112, R117, R118 R110, R116	ΓR 191, v 61 Ω 247 Ω	iz text) R114, R115, R120, R121 R113, R119	51 Ω 2,5 kΩ
Kondenzátory C1 C2, C12 C3, C6	10 μF/35 V, 1 68 nF/32 V, 1 22 nF/32 V, 1	FK 783		Ostatní součás Př4 až Př11	mikrosp	oinač WN 559 0	D <sub>.</sub>
C4 C5 C7, C11 C8 C9 C10 Polovodičové T1, T2, T6 T3 T4 T5 D1	1 μF/70 V, TE 33 nF/12 V, T 10 nF/12,5 V 10 pF/40 V, T 22 pF/40 V, T 180 pF, otoči součástky KF173 (SF24 KC508 BC177 (BC1: KF521 (BF24 GA205 KB105A	E 988 FK 782 , TK 78 FK 754 FK 754 ný, viz (5)	, e	Odpory (typu 1 R123, R124 R122, R126, R127 R125, R129, R130 R128 R132, R133 R131 R135, R136 R134 R138, R139	Jemny 18 191, v 435 Ω 12 Ω 222 Ω 24 Ω 151 Ω 37 Ω 116 Ω 53 Ω 96 Ω 71 Ω 83 Ω		94 Ω 75 Ω 120 Ω 67 Ω 154 Ω 64 Ω 196 Ω 61 Ω 247 Ω 58 Ω 314 Ω
Cívkový karus L <sub>k</sub>	viz tab. 1	-5/40	v	Ostatní součás Př3	stky	č WK 533 39	
C <sub>p</sub>	3,3 pF až 33 TK 754, vybr vání kmitočt	at při n	astavo-			zesilovače	•
Odpory (typu typu TP 011 n R24, R34, R38, R45, R31, R32, R35, R35, R36, R37, R39, R40, R41, R46, R52, R42, R43, R44	ýstupní zesil TR 191, TR 21 ebo TP 040) i 47 Ω i 12 kΩ R4 56 kΩ R4 100 Ω R5 470 Ω R5 680 Ω R5 330 Ω R5 8,2 kΩ R5 820 Ω R5 220 Ω R6 15 Ω R6 68 kΩ R6	7 8, R54 9 0 1, R64 3 5 6 6 7, R61 9, R60 2 3	180 Ω 68 Ω 3,3 kΩ 47 kΩ 15 kΩ 270 Ω 22 Ω 27 Ω 10 kΩ	Odpory (typu a R76 typu TP R70 R71 R75 R73, R78 R74 R76 R77	TR 191, T 011 neb 100 kΩ. 22 kΩ 100 kΩ. 330 Ω 47 kΩ.1 10 kΩ./ 470 Ω <b>Nf osc</b>	R 212 apod., tri o TP 040) /G, TP 160 drimr rrimr N, TP 160 iliátory R 212 apod., tri o TP 040)	
Kondenzátory C20, C21 C22, C25, C29, C34 C23 C24 C26 C27 C28, C32 C30 C31 C33 C35 C36 C37 C38  Polovodičové T7, T8,	33 nF/32 V, 1 47 nF/32 V, 1 68 nF/32 V, 1 15 nF/32 V, 1 22 pF/40 V, 2 22 nF/32 V, 470 pF/40 V, 2 10 nF/40 V, 1 10 nF/32 V, 1 100 nF/32 V, 2 2,7 nF/63 V, 2 1,7 nF/63 V, 2	FK 783 FK 783 FK 783 FK 754 FK 783 FK 724 FK 754 FK 783 V, TK 7	82	Kondenzátory C54, C58 C55, C59 C57, C60 C61, C62 Polovodičové IO3, IO4 D5, D9 D6 až D8, D10 až D12 Kondenzátory C51, C52 C53	47 pF/4 220 nF/ 47 nF/2 10 μF/1 68 nF/3 součásti MAA74 KZ140 KA501	ÍC ) V, TE 988 32 V, TK 783 ky	
77, 16, T12, T13 T9, T10, T11 T14, T15 D3	KSY71 (SF24 KC147 (KC56 KSY71 KA206	,		T16 D4 Ostatní součá	KC509 LQ110	. <del>.</del> .	•

#### Napájecí zdroj

	ivapaji	coi kaioj	
Odpory uveden R91 R92 R93 R94 R95 R96 R97	(typu TR191 o jinak) 390 Ω/0,5 W 1,8 kΩ 6,8 Ω 2,7 kΩ 6,8 kΩ 22 kΩ 470 Ω		39 kΩ
Konder C64, C6 C66, C7 C67, C7 C68, C6 C70	55 15 πF/ 72 100 μF 71 10 μF/ 59 500 μF	40 V, TK 744 7/35 V, TE 986 10 V, TE 002 7/35 V, TE 986 7, TK 754	
Polovo D13, D1 D15, D1 T17 T18 IO5 IO6		/80 23H	
Ostatni Tr	20×20 vinutí CuL o vinutí o Ø 0, prokla 2 ovin	transformátoi ), tl. plechů 0,5 I – 220 V, 260 Ø 0,1 mm, II – 25 V, 300 z 335 mm, d mezi vinut y olejovým plá vý spínač dvoi	mm; 00 z drátu drátu CuL í I a II – tnem

#### Mechanická konstrukce

Nosným prvkem celého generátoru je jeho přední panel, zhotovený z duralového plechu tloušťky 3 mm. Výrobní výkres panelu je na obr. 18. Jednotlivé díly generátoru jsou k panelu přišroubovány přímo nebo pomocí rozpěrných sloupků. Jejich rozmístění je patrno z výkresu sestavy generátoru na obr. 19. Výkres rozpěrných sloupků je na obr. 20.

Povrchová úprava ponechává panelu jeho kovový vzhled. Panel je vybroušen a mořen v louhu sodném. Pak je popsán obtisky Propisot a tuší a nakonec přestříkán lakem Pragosorb. Kmitočtová stupnice je zhotovena fotografickou cestou z předlohy, překreslené z provizorní stupnice, vzniklé při cejchování generátoru. Fotografie stupnice je nalepena na laminátovou desku. Ukazatel je zhotoven z proužku organického skla, přišroubovaného na náboj, vysoustružený z duralu. Knoflíky s průměrem kleštiny 6 mm jsou na hřídele vf dílu o průměru 5 mm nasazeny přes vymezovací vložky, navinuté ve tvaru spirály z drátu o průměru 0,5 mm. Knoflíky mají přilepené "límečky" z průhledné plastické hmoty, na které jsou zespoda nalepeny filmy s popisem. Filmy jsou kontaktně okopírovány z předlohy napsané obtisky Propisot.

Skříňka generátoru je slepena ve tvaru rámečku z dubových nebo ořechových prkének širokých 100 mm a tlustých 8 mm. V rozích je rám vyztužen špalíky trojúhelníkovitého průřezu, na které dosedají přední a zadní panel generátoru tak, aby licovaly s čely skříňky. Na dolní stěně skříňky jsou přišroubovány pryžové nožky, horní stěna je opatřena držadlem pro přenášení přístroje. Skříňka je vybroušena a nalakována nátřerem Celomat.

Vnitřek skříňky je vylepen tenkou mosaznou stínicí fólií. Na předním i zadním panelu generátoru jsou sběrače, zhotovené z pružných kontaktů telefonních přesmykačů, které zabezpečují dotyk panelů s fólií.

přepínače WK 533 36

Př1, Př2

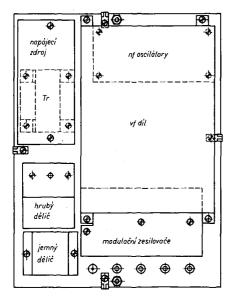
D3

101

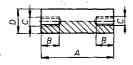
MAA741C

mat.-dural.plech tl.3 mm 9 £ ô 250 8 62,5 5 22,5 20 15 2,5 170

Obr. 18. Přední panel



Obr. 19. Sestava signálního generátoru při pohledu zezadu



Obr. 20. Rozpěrné sloupky generátoru. Materiál: šestihran nebo kulatina z mosazi nebo z oçeli

Zadní panel generátoru je rovný dura-lový plech tloušíky 2 mm; jeho rozměry jsou stejné jako rozměry předního panelu. Při horním i dolním okraji má vyvrtány větrací otvory, u dolního okraje je k němu připevněna síťová přívodka. S předním panelem se spojuje rozpěrnými sloupky.

#### Oživení a nastavení

Pro výběr součástek do generátoru, jeho ožívení, nastavení a ocejchování budeme potřebovat zejména tyto pří-

Univerzální ručkové měřidlo, např. typu PU 120. Při měření ss napětí ve vf obvodech připojujeme voltmetr k "živému" vodiči přes odpor asi 4k7, který oddělí vf složku a vyloučí zatížení obvodu dlouhým přívodem voltmetru.

Přesný ohmmetr pro výběr nebo nastavení odporů do děličů. Nejvhodnější je číslicový multimetr, dobře vyhoví i přesnější

můstek, např. Icomet. Širokopásmový osciloskop (se šířkou pásma alespoň 5 MHz) s kalibrovanými citlivostmi zesilovače pro svislé vychylo-vání. Osciloskopem měříme všechna napětí v generátoru na nízkých kmitočtech. Diodový detektor podle obr. 21 jako přípravek k ss voltmetru. Detektorém měříme vf napětí na vyšších kmitočtech. Detektor ocejchujeme osciloskopem na kmitočtu např. 0,5 MHz. Všechna vf napětí se musí měřit na přizpůsobených impedancích, tj. na zatěžovacím odporu 50  $\Omega$ . Čítač do 110 MHz. Čítačem přímo měříme kmitočty při seřizování rozsahů a při cejchování kmitočtové stupnice. Pokud je k dispozici pouze čítač do 10 MHz, vyplatí se zhotovit k němu rychlý předřadný dělič 10× z IO Schottky-TTL. Kromě toho lze kmitočet měřit i dalšími v radiotechnice obvyklými metodami, které jsou ale podstatně pracnější a zdlouhavější

Generátor oživujeme počínaje pomocnými obvody, jako jsou napájecí zdroj, nf oscilátory a modulační zesilovače.

Zdroj musí dodávat napětí v toleranci ±5 %, větší odchylky opravíme změnou odporů R94 nebo R95, nejlépe připájením vhodných paralelních odporů. Zdroje vyzkoušíme na omezení proudu.

U nf oscilátorů překontrolujeme kmitočty, případné odchylky odstraníme změnou kondenzátorů C55, C56 a C59.

Zkontrolujeme průchodnost signálů

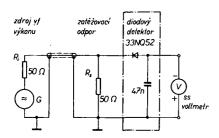
modulačními zesilovači.

Pak připojíme vf díl, v němž nejprve oživíme a nastavíme vf oscilátor. Oscilátor odpojíme od výstupního zesilovače, pro-vizorně na něj přivedeme napájení a na konec souosého kabelu s výstupním vf signálem připojíme namísto výstupního zesilovače zatěžovací odpor 50 Ω. Na tomto odporu měříme napětí osciloskopem nebo diodovým detektorem, nebo kmitočet čítačem. Karusel přepneme na kmitočtový rozsah 0,5 až 1 MHz a trimrem R11 nastavime na zatěžovacím odporu mezivrcholové napětí 0,5 V. Pak rozsah Připojením kondenzátoru vhodné kapacity C<sub>p</sub> nastavíme horní ko-nec rozsahu, doladěním cívky L<sub>k</sub> seřídíme dolní konec rozsahu. Postup několikrát zopakujeme, protože se nastavovací prvky vzájemně ovlivňují. Pak postupně dalšími C<sub>p</sub> a L<sub>k</sub> "usazujeme" ostatní rozsahy. Pokud nestačí cívku doladit jádrem, musí se zkusmo přivinout nebo odvinout několik závitů. Pro cívky nejnižších dvou rozsahů nejsou k dispozicí doladitelná jádra. Proto cívky předběžně naladíme změnou mezery mezi feritovými jádry E vkládáním tenkých papírků, pak cívky zalepíme Epoxy 1200, a po kontrole, že vyhovují, je vlepíme do karuselu. Po naladění všech rozsahů zkontrolujeme nezávislost vý stupního napětí oscilátoru na kmitočtu. Od 0,1 do 50 MHz může napětí kolísat asi 1 dB, na nejvyšším rozsahu smí být pokles asi 6 dB. Správnou činnost smyčky pro stabilizaci napětí oscilátoru kontrolu-

Sloupek připevňuje	A [mm]	B [mm]	C [mm]	D [mm]	Kusů
zadní stěnu	95	10	M4	OK7	2
vf díl	35	10	МЗ	OK5,5	4
desku s plošnými spoji napájecího zdroje	70	10	M3	OK5,5	2
desku s plošnými spoji modulačních zesilovačů	10	10	МЗ	OK5.5	3
desku s plošnými spoji nf oscilátoru	4	4	Ø 3,2	Ø6	4
subpanel vf dílu	27	10	М3	OK5.5	2
desku s plošnými spoji vf oscílátoru	12	6	M2	Ø4	3
otočný kondenzátor	x)	10	М3	OK5,5	3

Pozn.: x) délka podle použitého kondenzátoru

jeme měřením napětí na kolektoru T4. Na žádném kmitočtu by neměl být T4 zcela sepnut, aby proudový zdroj T3 pracoval vždy s určitou rezervou a stabilizace byla aktivní. Při použití T5 typu KF521 není tento požadavek na nejvyšších kmitočtech spiněn, ale ize se s tím smířit. Má-li oscilátor na některých rozsazích sklon kmitat také na velmi vysokých kmitočtech, lze tyto nežádoucí oscilace odstranit



Obr. 21. Diodový detektor k voltmetru

malým odporem, zapojeným na karuselu v sérii s odbočkou čívky.

Po oscilátoru oživíme a nastavíme vý-stupní zesilovač. Připojíme ho k oscilátoru a jeho výstup zatížíme odporem 50 Ω. Na zatěžovacím odporu pak měříme napětí a kmitočet. Přenos výstupního zesilo-vače seřídíme trimrem R62 na kmitočtu 0,5 MHz při vypnuté AM tak, aby na zatěžovacím odporu bylo mezivrcholové na-pětí 0,63 V. Tím je vf díl nastaven a vrátíme se k seřízení modulační části.

Trimry R85 a R90 nastavíme mezivrcholové výstupní napětí nf oscilátorů na 2,0 V.

Pak nastavíme citlivost modulačního zesilovače AM. Přepneme na AM Int 400 Hz, potenciometr R77 nastavíme na 90 % AM a trimrem R76 nastavíme tuto hloubku na výstupu výstupního zesilovače. Hloubku ÁM nastavujeme na kmitočtu 1 MHz a měříme ji osciloskopem. Během seřizování citlivosti (nebo až nakonec vnějším nf signálem) zkontrolujeme chování modulátoru AM (tj. obvodu pro stabilizaci napětí výstupního zesilovače) při přebuzení. Modulační obálka musí být

okolo nulové úrovně omezena bez větších zákmitů. Odezvu stabilizační smyčky při přebuzení lze zkorigovat úpravou časoyých konstant jejích členů RC

Nakonec v poloze AM Int DC nastavíme trimrem R74 na příslušném kontaktu přepínače Př2 napětí +1 V. Diodovým detektorem zkontrolujeme, že výstupní zesilovač dává úroveň +6 dBm v celém kmitočtovém rozsahu. Zmenšuje-li se úroveň na vyšších kmitočtech, zvětšíme korekční kapacitu (C33), popř. prověříme jakost tranzistorů ví oscilátoru a výstupního zesilovače.

Po-oživení a nastavení všech obvodů generátoru připevníme s konečnou platností vf díl, připojíme k němu děliče, vyzkoušíme je, zkontrolujeme nežádoucí vf vyzařování a také zkontrolujeme činnost FM.

Kmitočtovou stupnici ocejchujeme teprve po krátkém zkušebním provozu, když se ujistíme, že je vše v pořádku a že nic nebudeme upravovat. Cejchujeme při nasazené zadní stěně vf dílu, která poněkud rozlaďuje cívky.

## Osciloskop 20 MHz

#### Ing. Jan Juráň

Osciloskop je určen pro pokročilejší radioamatéry, kteří se zabývají širším spektrem činností, tj. jak nf a vf, tak i číslicovou technikou.

#### Technické údaje

#### Vertikální zesilovač

Kmitočtová charakteristika: ss... 0 až 20 MHz (-3 dB), st... 8 Hz až 20 MHz

Vstupní impedance:

7:10 ... 1 MΩ/33 pF (konst.), 1:10 ... 10 MΩ/3,3 pF (konst.), 1:10 ... 10 MΩ/3,3 pF (konst.). Základní vstupní citlivost: 20; 50; 100; 200 mV/dílek, 0,5; 1; 2; 5 V/dílek, popř. 0,2 V až 50 V/dílek.

#### Horizontální zesilovač

Kmitočtová charakteristika:

1 Hz až 2,5 MHz. Vstupní citlivost: 0,2 V/dílek (2 V/dílek). Vstupní impedance:

asi  $0.5 M\Omega/10 pF (5 M\Omega/1 pF)$ .

#### Časová základna

Rychlost: 0,1; 0,05; 0,02 s; ... 0,2 µs/dílek. Výstupní napětí:

#### Kalibrátor

Průběh: obdélníkový, střída 1:1. Kmitočet: Výstupní napětí: 0,1; 0,5; 1; 5; 10 V.

#### Popis zapojení

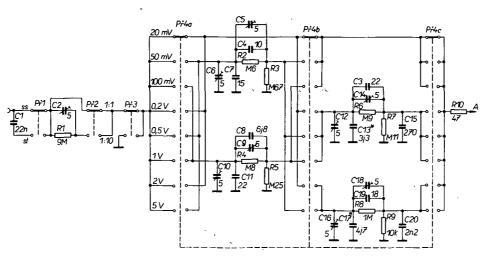
#### Vstupní dělič

Dvoustupňový vstupní dělič je navržen tak, aby jeho vstupní a zatěžovací impedance u obou stupňů byla 1 MΩ/33 pF. První stupeň má dělicí póměry 1:1; 1:2,5; 1:5. Tento dělicí poměr je pak vždy náso-

ben v následujícím stupni děliče dělicími poměry 1:1; 1:10; 1:100 (obr. 1). Všechny odpory tohoto děliče musí být přesné (1 %); stejně tak i zatěžovací odpor R11. Přepínačem Př1 volíme provoz vertikálního zesilovače buď v ss nebo st režimu, přepínačem Př2 můžeme případně volit menší vstupní citlivost a současně 10× zvětšit vstupní impedanci z 1 MΩ/33 pF na 10 MΩ/3,3 pF. Přepínačem Př3 můžeme odpojit vstup zesilovače od měřeného signálu a současně jej uzemnit, což je nezbytné pro přesné čtení ss úrovní signálu.

#### Vertikální zesilovač

Vertikální zesilovač (obr. 2) je řešen jako diferenciální; toto zapojení je nejvhodnější z hlediska rušivých signálů, driftu. Vstupní napětí je přivedeno na tranzistor řízený polem (T1), s nímž lze dosáhnout velké a konstantní vstupní impedance tohoto zesilovače. Tranzistor T1 je chráněn proti napěťovému průrazu diodami D1, D2. Na řídicí elektrodu tranzistoru T2 je přiváděno ss napětí z poten-ciometru P1, kterým řídíme vertikální posuv stopy paprsku. Rozdíl parametrů tran-zistorů T1, T2 lze částečně korigovat trimrem R18. Druhý stupeň diferenciálního zesilovače s tranzistory T3, T4 přizpů-sobuje impedančně následující stupeň s T5, T6, který je obdobný jako další



Obr. 1. Schéma zapojení vstupního děliče

stupeň. U obou se nastavuje zesílení odpory v obvodech emitorů, tj. R31, R33 a R41, R42. Kmitočtovou charakteristiku Ize korigovat kondenzátory C24, C26. Poslední stupeň (s tranzistory T9, T10, T11, T12) je diferenciální kaskódové zapojení, které používáme k dosažení vysokého mezního kmitočtu vertikálního zesilovače. Současně musíme také použít co nejmenší odpory v obvodech kolektorů; jejich volba je však omezena maximální přípustnou kolektorovou ztrátou tranzistorů T9 a T11. Tlumivky T11 a T12 společně s kondenzátorem C29 jsou určeny pro základní nastavení kmiťočtové kompenzace tohoto posledního diferenciálního stupně. Odpory R59, R60 a kondenzátory C30, C31 korigují průběh kmitočtové charakteristiky celého zesilovače, odporem R57 nastavujeme jeho citlivost. Z emitoru tranzistoru T13 odebíráme signál pro synchronizační obvody časové základny.

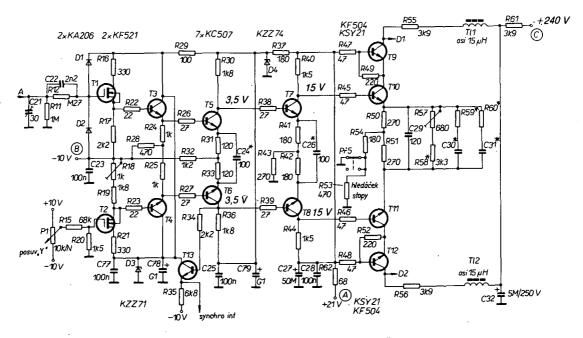
Je-li stopa mimo stínítko obrazovky, můžeme zjistit její polohu ve vertikálním směru pomocí přepínače Př5, kterým měníme pracovní bod koncového stupně a tím i jeho rozkmit signálu.

#### Synchronizační obvody, vstup horizontálního zesilovače

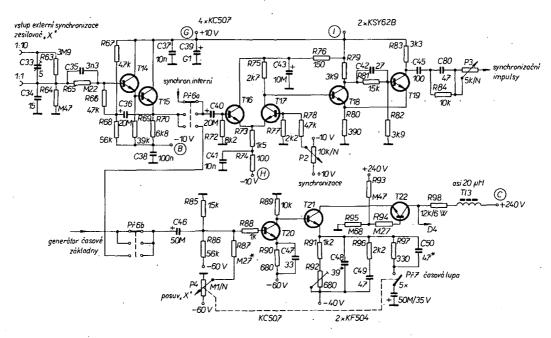
Interní synchronizační signál přivádíme přes přepínač Př6 do diferenciálního zesilovače (obr. 3) s tranzistory T16 a T17. Stejnosměrný pracovní bod tohoto zesilovače a tím i úrovně překlápění Schmittova klopného obvodu (T18, T19) řídíme potenciometrem P2. Výstupní synchronizační impulsy odebíráme z kolektoru tranzistoru T19 a přivádíme je do generátoru časové základny. Amplitudu těchto impulsů můžeme regulovat potenciometrem P3. V druhé poloze přepínače Př6a přivádíme do synchronizačních obvodů externí signál přes dvoustupňový emitorový sledovač, ve třetí poloze Př6a využíváme emitorový sledovač (T14, T15) jako vstupní obvod pro horizontální zesilovač.

#### Horizontální zesilovač

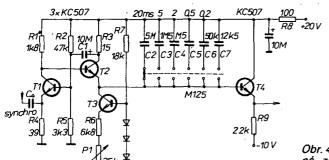
Do horizontálního zesilovače (obr. 3) přivádíme signál přes přepínač Př6b buď z generátoru časové základny nebo z "externího" vstupu. Horizontální zesilovač je napájen ze zdrojů +240 V, -40 V a -60 V s ohledem na stejnosměrný potenciál Ua2 a rozkmit výstupního signálu. První stu-peň tohoto zesilovače (T20) slouží jako předzesilovač, jeho pracovní bod lze řídit potenciometrem P4; tím lze měnit polohu stopy v horizontálním směru. Druhý stupeň je řešen jako kaskódový. Toto řešení je zde nutné i z hlediska maximálního přípustného napětí UCEM použitých tranzistorů KF504. Základní zesílení lze nastavit trimrem R92. Kmitočtovou charakteristiku upravujeme kondenzátory C48, C49, tlumivkou TI3 a odporem R96. Přepínačem Př7 ("lupa") zvětšujeme zesílení horizontálního zesilovače pětkrát a tím také pětkrát urychlujeme běh paprsku.



Obr. 2. Schéma zapojení vertikálního zesilovače



Obr. 3. Schéma zapojení horizontálního zesilovače a obvodů synchronizace

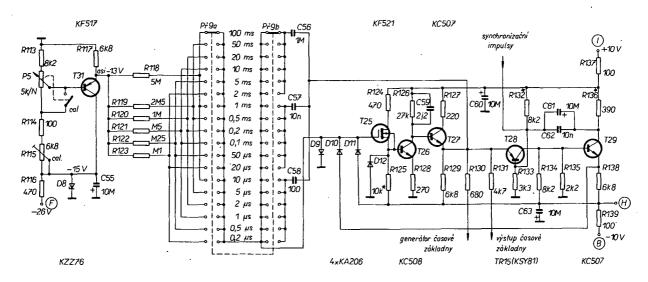


3×KA501

Obr. 4. Často používazapojení obvodů časové základny

#### Kalibrátor

Ke kontrole činnosti a k nastavení osciloskopu slouží kalibrátor (obr. 7). Jedná se vlastně o emitorově vázaný multivibrátor o kmitočtu 1 kHz. Kmitočet Ize měnit změnou kondenzátoru C53 nebo odporu R105. Střídu obdélníkového průběhu mů-žeme případně upravit změnou odporů R102 a R104. Výstupní napětí kalibrátoru odebíráme z přesného děliče (R108 až R112) přes přepínač Př8, v poslední polo-ze přepínače můžeme odebírat výstupní napětí generátoru časové základny pro speciální měřicí účely.



#### Generátor časové základny

V amatérských osciloskopech se nej-častěji používají generátory pilovitého průběhu podle obr. 4.

Tento generátor získává lineární výstupní pilovité napětí nabíjením kondenzátoru ze zdroje konstantního proudu (T3). Nevýhodoú takto řešených generátorů je nutnost použít asi jedenáct přesných kondenzátorů a jejich neúměrně velká kapacita na nejnižších rozsazích časové základny. Uvedéné nedostatky odstraňuje generátor pilovitého průběhu s Millerovým integrátorem, z nějž lze získat například osmnáct přesných rozsahů s použitím šesti přesných odporů a tří kondenzátorů s podstatně menší kapaci-tou. Zapojení tohoto generátoru se spouštěcími obvody je však zpravidla mnohem složitější než předchozí.

O podstatné zjednodušení spouštěcích obvodů se pokusil autor příspěvku (obr. 5).

Pro Millerův integrátor (obr. 6) platí:

$$U_2 = -U_1 \frac{t}{RC} \tag{1}$$

za předpokladu, že t ≪τ, přičemž

$$\tau = \frac{R_{\rm c}R_{\rm v}R_{\rm i}CA}{R_{\rm i}R_{\rm v}A + R_{\rm v}R_{\rm c} + R_{\rm i}R_{\rm c}} \ ,$$

kde Ri je integrační odpor, C zpětnovazební kapacita, Rc svodový odpor kondenzátoru, R<sub>v</sub> vstupní odpor zesilovače, A zesílení zesilovače, U<sub>1</sub> amplituda skokové změny vstupního U2 výstupní napětí.

Bude-li U1<0, pak

$$t = \frac{U_2}{U_1} R_i C \tag{2}.$$

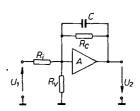
Ze vztahu je patrná závislost doby t na parametrech  $U_2$ ,  $U_1$ ,  $R_1$ , C. Konstantní velikost  $U_1$  (obr. 5) zajišťuje obvod s tranzistorem T31, vlastní zesilovač integrátoru je realizován s tranzistory T25, T26, a T27. Použitím tranzistoru řízeného polem (T25) získáváme velký vstupní odpor zesilovače, který nám pak dovoluje použít velké odpory integrátoru (R118 až R123). Dioda D11 chrání vstup před přetížením zápornými napěťovými impulsy, D12 chrání tranzistor T25 proti překročení povoleného napětí U<sub>CEM</sub>. Dioda D9 spolu s diodou D10 je součástí nulovacího obvodu. Na vstupní tranzistor je navázán tranzistor v zapojení SE, z něhož se odebírá výstupní napětí přes emitorový sledovač (T27).

Nyní předpokládejme, že jsme přivedli napětí –U<sub>1</sub> na vstup integrátoru přes odpor např. R118 a máme připojen zpět-novazební kondenzátor C56. Na emitoru tranzistoru T27 se bude v souladu se vztahem (1) lineárně zvyšovat napětí. Po vztanem (1) illieariio 23,000 překročení prahového napětí  $U_p$   $U_{NAP}R_{133} + U_{BEP}$ 

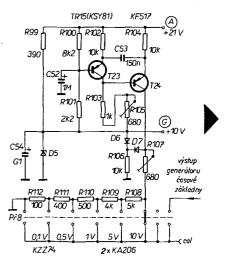
$$U_{\rm p} = \frac{U_{\rm NAP} H_{133}}{R_{133} + R_{132}} + U_{\rm BEP} \tag{3}$$

se začne otevírat tranzistor T28 a tím se zvětšuje i napětí na emitoru T29; tento děj je urychlován kladnou zpětnou vazbou (C61, C62 a R136). Tím je přiveden kladný impuls napětí (přes diodu D10), který vybíjí zpětnovazební kondenzátor. Tento výbíjecí děj probíhá velmi rychle ve srovnání s činným během "pily"; není proto nutno zhášet zpětný běh paprsku. Okamžik nulování můžeme řídit synchronizačními impulsy přivedenými do báze tranzistoru T28. Ze vztahu (3) je zřejmé, že výstupní napětí můžeme měnit poměrem odporů R132 a R133.

Obr. 5. Schéma zapojení generátoru časové základny



Obr. 6. Millerův integrátor



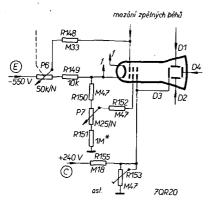
Obr. 7. Schéma zapojení kalibrátoru

#### Napájecí zdroj a obvody obrazovky

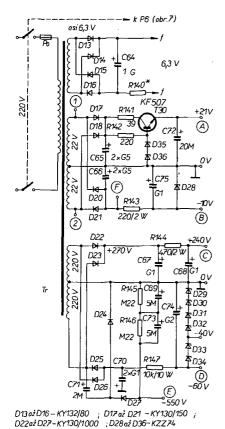
Schéma zapojení napájecí části a obvodů obrazovky jsou na obr. 8 a 9. Na obr. 10 je zapojení žárovky k osvětlení rastru před stinítkem obrazovky.

#### Poznámky k realizaci

Většina součástek je rozmístěna na třech deskách s plošnými spoji (obr. 11 až 13). Při jejich obsazování dbáme, aby vý-



Obr. 8. Schéma zapojení obvodů obrazovky



Obr. 9. Schéma zapojení napájecí části



Obr. 10. Osvětlení rastru

konové odpory v blízkosti elektrolytických kondenzátorů byly připojovány s poněkud delšími přívody než kondenzátory, čímž zabráníme případnému poškození elektrolytických kondenzátorů nadměrným ohřevem při provozu.

Citlivost vertikálního zesilovače nastavujeme při základním rozsahu (20 mV//dílek), na tomto rozsahu jej také kmitočtově kompenzujeme. Jeden dílek stupnice na stínítku obrazovky byl zvolen 7 mm. Vstupní dělič nastavujeme od největší citlivosti po nastavení vstupní kapacity (C21). Přivedeme obdélníkové napětí 100 mV (mezivrcholové) a přepneme na rozsah 50 mV/dílek. Na stínítku obrazovky nastavíme obdélníkový průběh změnou kondenzátoru C5, popř. C4. Pak přepneme na rozsah 100 mV/dílek a přivedeme obdélníkové napětí 500 mV; obdélníkový průběh nastavujeme kondenzátorem C9.

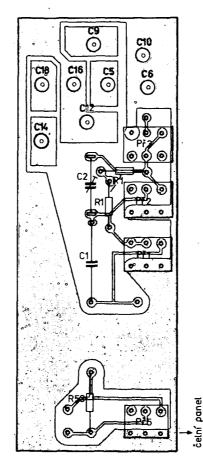
Přepneme na rozsah 0,2 V/dílek a nastavujeme změnou kondenzátoru C14. Potom přepneme na rozsah 0,5 V/dílek a korigujeme obdélníkový průběh pomocí vstupní kapacity C12 děliče. popř. C13. Další kroky provádíme obdobně.

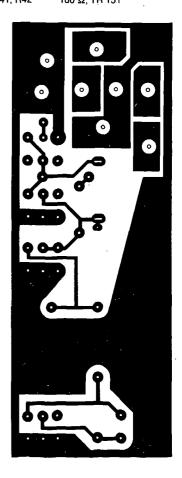
Jako další nastavujeme vstupní kapacitu děličů 1:2,5 a 1:5. Přepneme citlivost na 20 mV/dílek a přepínačem Př2 zvolíme citlivost 1:10; přivedeme vstupní obdélníkové napětí 1 V. Obdélníkový průběh nastavíme změnou kapacity kondenzátoru C2. Potom přepneme na rozsah 50 mV/dílek a korigujeme průběh na stínítku obrazovky kondenzátorem C6. Pak přepneme rozsah na 0,1 V/dílek a přivedeme napětí z kalibrátoru 5 V. Korigujeme kapacitním trimrem C10.

Nutným předpokladem úspěšného nastavení vstupního děliče je použití co nejkratších propojovacích vodičů a zajištění minimálních parazitních kapacit mezi sekcemi vstupního děliče.

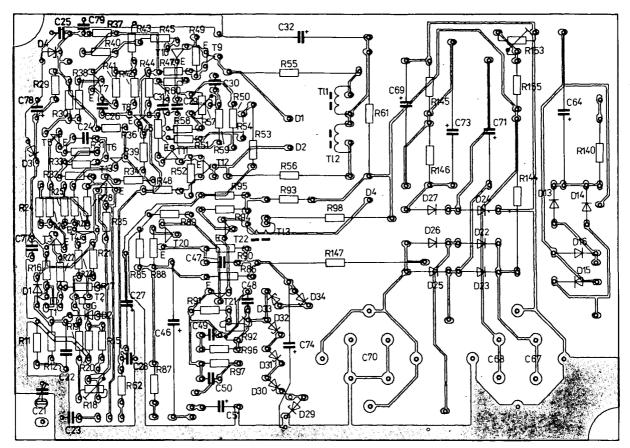
#### Seznam součástek

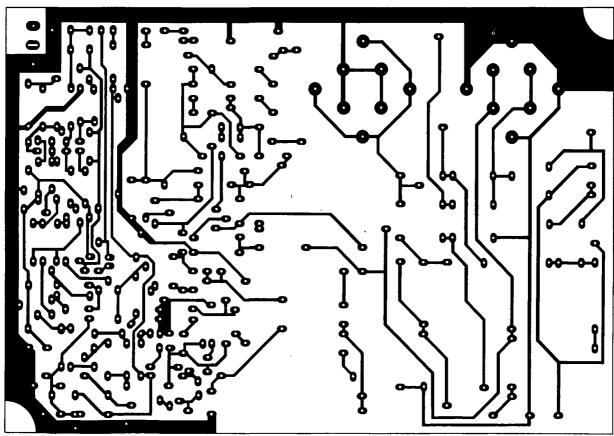
$9 M\Omega$ , 1 % (3,3 $M\Omega$ + 5,6 $M\Omega$ ),
TR 152
0,604 MΩ, TR 161 n
0,673 MΩ, TR 161
0.000 MO TD 404
ODE NO TO SOL
0.000 MO TO 101
0,909 MΩ, TR 161 1 1 % 0,11 MΩ, TR 161
1 MΩ, TR 161
10 kΩ, TR 161
47 Ω, TR 212
1 MΩ, 1 %, TR 161
0,27 ΜΩ, TR 212
68 kΩ, TR 151
330 Ω, TR 151
2,2 kΩ*, TR 151
1 kΩ, TP 011
1,8 kΩ, TR 151
1,5 kΩ, TR 151
330 Ω, TR 151
22 Ω, TR 212
1 kΩ, TR 151
27 Ω, TR 212
470 Ω, TR 151
100 Ω, TR 151
1,8 kΩ, TR 151
120 Ω, TR 151
1,2 kΩ, TR 151
120 Ω, TR 151
2,2 kΩ, TR 151
6,8 kΩ, TR 151
1,8 kΩ, TR 151
180 Ω, TR 151
27 Ω, TR 212
1,5 kΩ, TR 151
180 Ω, TR 151





Obr. 11. Rozmístění součástek a deska Q122 s plošnými spoji (vstupní dělič)

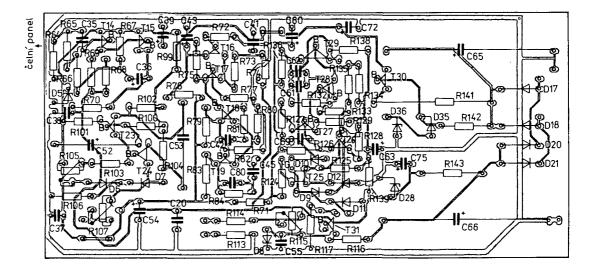


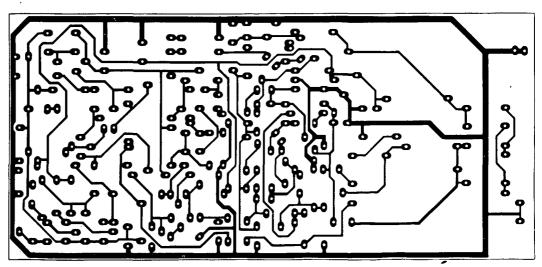


Obr. 12. Rozmístění součástek a deska Q123 s plošnými spoji (oba zesilovače, zdroj 6,3 V, -550 V, -60 V, -40 V, +240 V)

R43 R44	270 Ω, TR 151 1.5 kΩ, TR 151	R52 R53	220 Ω, TR 151 470 Ω, TR 152	R59, R60	kompenzace kmitočtové charakteristiky
R45, R46	47 Ω, TR 212	R54	180 Ω, TR 151	R61	3,9 kΩ, TR 507 (6 W)
R47, R48	47 Ω, TR 151	R55, R56	3,9 kΩ, TR 507 (6 W)	R62	68 Ω, TR 151
R49	220 Ω, TR 151	R57	680 Ω, TP 011	R63	3,9 MΩ, TR 152
R50, R51	270 <sub>ε</sub> Ω, TR 151	R58	3,3 kΩ*, TR 151	R64	0,47 MΩ, TR 151

R81 15 kΩ, TR 151 TR 161 yybrat P4 0,1 MΩ, lin., TP 161 s přesností P5 kΩ, lin., TP 161 S přesností P6 50 kΩ, lin., TP 161 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, TR 161 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 281 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 281 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 181 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 181 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 181 NΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 181 NΩ, TR 151 NΩ,	R65 R66, R67 R68 R69 R70 R72 R73 R74 R75 R76 R77 R78 R78 R79 R80	0,22 MΩ, TR 151 47 kΩ, TR 151 56 kΩ, TR 151 39 kΩ, TR 151 6,8 kΩ, TR 151 6,8 kΩ, TR 151 1,5 kΩ, TR 151 100 Ω, TR 151 2,7 kΩ, TR 151 150 Ω, TR 151 2,2 kΩ, TR 151 47 kΩ, TR 151 3,9 kΩ, TR 151 3,9 kΩ, TR 151 3,9 kΩ, TR 151	R106 R107 R108 R109 R110 R111 R112 R113 R114 R115 R116 R117 R118 R119	499 Ω, TR 191	vybrat s přesností 1 %	R143 R144 R145, R146 R147 R148 R149 R150 R151 R152 R153 R154 R155 P1, P2 P3	220 $\Omega$ , TR 506 (2 W) 470 $\Omega$ , TR 506 (2 W) 0,22 M $\Omega$ , TR 508 (10 W) 0,33 M $\Omega$ , TR 151 10 k $\Omega$ , TR 151 10,47 M $\Omega$ , TR 152 1 M $\Omega$ , TR 153 0,47 M $\Omega$ , TR 151 0,47 M $\Omega$ , TR 153 0,18 M $\Omega$ , TR 153 0,18 M $\Omega$ , TR 153 0,18 M $\Omega$ , TR 152 10 k $\Omega$ , Iin., TP 160 5 k $\Omega$ , Iin., TP 160
R82   3,9 kΩ, TR 151   R120   1 MΩ, TR 161   5 pFesnosti   P5   5 kΩ, lin., TP 161   R83   3,3 kΩ, TR 151   R121   0,5 MΩ, TR 161   1%   P6   50 kΩ, lin., TP 281   R84   10 kΩ, TR 151   R122   0,25 MΩ, TR 161   R85   15 kΩ, TR 151   R123   0,1 MΩ, TR 161   R86   56 kΩ, TR 151   R124   470 Ω, TR 151   R87   0,27 MΩ, TR 151   R126   27 kΩ, TR 151   C2   5 pF, WK 701 22   R89   10 kΩ, TR 151   R126   27 kΩ, TR 151   C3   22 pF   R89   680 Ω, TR 151   R128   270 Ω, TR 151   C4   18 pF, ker., stabilit   R91   1,2 kΩ, TR 151   R130   680 Ω, TR 151   C5, C6   5 pF, WK 701 22   R92   680 Ω, TR 151   R130   680 Ω, TR 151   C7   15 pF   R93   0,47 MΩ, TR 151   R131   4,7 kΩ, TR 151   C8   6,8 pF   R94   0,27 MΩ, TR 151   R131   4,7 kΩ, TR 151   C9, C10   5 pF, WK 701 22   R95   0,68 MΩ, TR 151   R132   8,2 kΩ*, TR 151   C9, C10   5 pF, WK 701 22   R95   0,68 MΩ, TR 151   R133   3,3 kΩ, TR 151   C12   5 pF, WK 701 22   R96   2,2 kΩ, TR 151   R133   3,3 kΩ, TR 151   C12   5 pF, WK 701 22   R97   330 Ω*, TR 151   R133   3,3 kΩ, TR 151   C12   5 pF, WK 701 22   R97   330 Ω*, TR 151   R134   8,2 kΩ, TR 151   C12   5 pF, WK 701 22   R99   390 Ω, TR 152   R136   330 Ω*, TR 151   C14   5 pF, WK 701 22   R99   390 Ω, TR 152   R136   390 Ω*, TR 151   C15   270 pF, WK 701 22   R101   2,2 kΩ, TR 151   R137   100 Ω, TR 151   C16   5 pF, WK 701 22   R101   2,2 kΩ, TR 151   R137   100 Ω, TR 151   C16   5 pF, WK 701 22   R101   2,2 kΩ, TR 151   R138   6,8 kΩ, TR 151   C17   4,7 pF   R102   10 kΩ, TR 151   R139   100 Ω, TR 151   C18   5 pF, WK 701 22   R103   1 kΩ, TR 151   R141   39 Ω, TR 507 (6 W)   C20   2,2 nF, styroflex   R104   10 kΩ, TR 151   R141   39 Ω, TR 507 (6 W)   C20   2,2 nF, styroflex   R104   R1					vvhrat		0,1 MΩ, iin., TP 162
R83	R82	3,9 kΩ, TR 151	R120			P5	
R84 10 kΩ, TR 151 R122 0,25 MΩ, TR 161 P7 0,25 MΩ, lin., TP 1 R85 15 kΩ, TR 151 R123 0,1 MΩ, TR 161 R86 56 kΩ, TR 151 R124 470 Ω, TR 151 Kondenzátory R87 0,27 MΩ, TR 151 R125 10 kΩ*, TR 151 C1 22 nF, TC 277 R88 1 kΩ, TR 151 R126 27 kΩ, TR 151 C2 5 pF, WK 701 22 R89 10 kΩ, TR 151 R127 220 Ω, TR 151 C3 22 pF R90 680 Ω, TR 151 R128 270 Ω, TR 151 C3 22 pF R91 1,2 kΩ, TR 152 R129 6,8 kΩ, TR 151 C5, C6 5 pF, WK 701 22 R92 680 Ω, TR 151 R130 680 Ω, TR 151 C7 15 pF R93 0,47 MΩ, TR 151 R131 4,7 kΩ, TR 151 C8 6,8 pF R94 0,27 MΩ, TR 151 R132 8,2 kΩ*, TR 151 C9, C10 5 pF, WK 701 22 R95 0,68 MΩ, TR 151 R132 8,2 kΩ*, TR 151 C9, C10 5 pF, WK 701 22 R95 0,68 MΩ, TR 151 R133 3,3 kΩ*, TR 151 C12 5 pF, WK 701 22 R97 330 Ω*, TR 151 R134 8,2 kΩ, TR 151 C12 5 pF, WK 701 22 R97 330 Ω*, TR 151 R134 8,2 kΩ, TR 151 C13 3,3 pF R98 12 kΩ, TR 523 (6 W) R135 2,2 kΩ, TR 151 C14 5 pF, WK 701 22 R99 390 Ω, TR 152 R136 390 Ω*, TR 151 C15 270 pF, WK 701 22 R99 390 Ω, TR 151 R137 100 Ω, TR 151 C16 5 pF, WK 701 22 R102 10 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R139 100 Ω, TR 151 C18 5 pF, WK 701 22 R103 1 kΩ, TR 151 R130 *- nastaveni U₁ C19 18 pF R104 10 kΩ, TR 151 R140 *- nastaveni U₁ C19 18 pF	R83	3,3 kΩ, TR 151	R121			P6	
R85	R84	10 kΩ, TR 151	R122			P7	0,25 MΩ, lin., TP 160
R87 $0.27  M\Omega$ , TR 151         R125 $10  k\Omega^*$ , TR 151         C1 $22  nF$ , TC 277           R88 $1  k\Omega$ , TR 151         R126 $27  k\Omega$ , TR 151         C2         5 pF, WK 701 22           R89 $10  k\Omega$ , TR 151         R127 $220  \Omega$ , TR 151         C3 $22  pF$ R90         680 $\Omega$ , TR 151         R128 $270  \Omega$ , TR 151         C4         18 pF, ker., stabilit           R91 $1,2  k\Omega$ , TR 152         R129 $6.8  k\Omega$ , TR 151         C5, C6         5 pF, WK 701 22           R92 $680  \Omega$ , TR 151         R130 $680  \Omega$ , TR 151         C7         15 pF           R93 $0.47  M\Omega$ , TR 151         R131 $4.7  k\Omega$ , TR 151         C8 $6.8  pF$ R94 $0.27  M\Omega$ , TR 151         R132 $8.2  k\Omega^*$ , TR 151         C9, C10         5 pF, WK 701 22           R95 $0.68  M\Omega$ , TR 151         R133 $3.3  k\Omega$ , TR 151         C11         22 pF           R96 $2.2  k\Omega$ , TR 151 (470 $\Omega$ , TP 011)         R134 $8.2  k\Omega$ , TR 151         C12         5 pF, WK 701 22           R99 $390  \Omega$ , TR 152         R136 $390  \Omega^*$ , TR 151         C14         5 pF, WK 701	R85	15 kΩ, TR 151	R123				
R88         1 kΩ, TR 151         R126         27 kΩ, TR 151         C2         5 pF, WK 701 22           R89         10 kΩ, TR 151         R127         220 Ω, TR 151         C3         22 pF           R90         680 Ω, TR 151         R128         270 Ω, TR 151         C4         18 pF, ker., stabilit           R91         1,2 kΩ, TR 152         R129         6,8 kΩ, TR 151         C5, C6         5 pF, WK 701 22           R92         680 Ω, TR 151         R130         680 Ω, TR 151         C7         15 pF           R93         0,47 MΩ, TR 151         R131         4,7 kΩ, TR 151         C8         6,8 pF           R94         0,27 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ, TR 151         C9, C10         5 pF, WK 701 22           R95         0,68 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ, TR 151         C12         5 pF, WK 701 22           R96         2,2 kΩ, TR 151         R133         3,3 kΩ, TR 151         C12         5 pF, WK 701 22           R97         330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)         R134         8,2 kΩ, TR 151         C13         3,3 pF           R98         12 kΩ, TR 523 (6 W)         R135         2,2 kΩ, TR 151         C14         5 pF, WK 701 22           R99         390 Ω, TR 152         R136	R86	56 kΩ, TR 151	R124	470 Ω, TR 151		Kondenzátory	
R89         10 kΩ, TR 151         R127         220 Ω, TR 151         C3         22 pF           R90         680 Ω, TR 151         R128         270 Ω, TR 151         C4         18 pF, ker., stabilit           R91         1,2 kΩ, TR 152         R129         6,8 kΩ, TR 151         C5, C6         5 pF, WK 701 22           R92         680 Ω, TR 151         R130         680 Ω, TR 151         C7         15 pF           R93         0,47 MΩ, TR 151         R131         4,7 kΩ, TR 151         C8         6,8 pF           R94         0,27 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ*, TR 151         C9, C10         5 pF, WK 701 22           R95         0,68 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ*, TR 151         C9, C10         5 pF, WK 701 22           R96         2,2 kΩ, TR 151         R133         3,3 kΩ, TR 151         C12         5 pF, WK 701 22           R97         330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)         R134         8,2 kΩ, TR 151         C13         3,3 pF           R98         12 kΩ, TR 523 (6 W)         R135         2,2 kΩ, TR 151         C14         5 pF, WK 701 22           R99         390 Ω, TR 152         R136         390 Ω*, TR 151         C15         270 pF, WK 714 13           R101         2,2 kΩ, TR 151	R87	0,27 MΩ, TR 151	R125	10 kΩ*, TR 151		C1	22 nF, TC 277
R90         680 Ω, TR 151         R128         270 Ω, TR 151         C4         18 pF, ker., stabilit           R91         1,2 kΩ, TR 152         R129         6,8 kΩ, TR 151         C5, C6         5 pF, WK 701 22           R92         680 Ω, TR 151         R130         680 Ω, TR 151         C7         15 pF           R93         0,47 MΩ, TR 151         R131         4,7 kΩ, TR 151         C8         6,8 pF           R94         0,27 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ*, TR 151         C9, C10         5 pF, WK 701 22           R95         0,68 MΩ, TR 151         R132         8,2 kΩ*, TR 151         C11         22 pF           R96         2,2 kΩ, TR 151         R133         3,3 kΩ, TR 151         C12         5 pF, WK 701 22           R97         330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)         R134         8,2 kΩ, TR 151         C13         3,3 pF           R98         12 kΩ, TR 523 (6 W)         R135         2,2 kΩ, TR 151         C14         5 pF, WK 701 22           R99         390 Ω, TR 152         R136         390 Ω*, TR 151         C15         270 pF, WK 714 13           R100         8,2 kΩ, TR 151         R137         100 Ω, TR 151         C16         5 pF, WK 701 22           R101         2,2 kΩ, TR 151		1 kΩ, TR 151	R126	27 kΩ, TR 151			5 pF, WK 701 22
R91       1,2 kΩ, TR 152       R129       6,8 kΩ, TR 151       C5, C6       5 pF, WK 701 22         R92       680 Ω, TR 151       R130       680 Ω, TR 151       C7       15 pF         R93       0,47 MΩ, TR 151       R131       4,7 kΩ, TR 151       C8       6,8 pF         R94       0,27 MΩ, TR 151       R132       8,2 kΩ*, TR 151       C9, C10       5 pF, WK 701 22         R95       0,68 MΩ, TR 151       R133       3,3 kΩ, TR 151       C11       22 pF         R96       2,2 kΩ, TR 151       R133       3,3 kΩ, TR 151       C12       5 pF, WK 701 22         R97       330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)       R134       8,2 kΩ, TR 151       C13       3,3 pF         R98       12 kΩ, TR 523 (6 W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103				220 Ω, TR 151			22 pF
R92 $680  \Omega, TR  151$ R130 $680  \Omega, TR  151$ C7 $15  pF$ R93 $0.47  M\Omega, TR  151$ R131 $4.7  k\Omega, TR  151$ C8 $6.8  pF$ R94 $0.27  M\Omega, TR  151$ R132 $8.2  k\Omega^*, TR  151$ C9, C10 $5  pF, WK  701  22$ R95 $0.68  M\Omega, TR  151$ R132 $8.2  k\Omega^*, TR  151$ C11 $22  pF$ R96 $2.2  k\Omega, TR  151$ R133 $3.3  k\Omega, TR  151$ C12 $5  pF, WK  701  22$ R97 $330  \Omega^*, TR  151  (470  \Omega, TP  011)$ R134 $8.2  k\Omega, TR  151$ C13 $3.3  pF$ R98 $12  k\Omega, TR  523  (6  W)$ R135 $2.2  k\Omega, TR  151$ C14 $5  pF, WK  701  22$ R99 $390  \Omega, TR  152$ R136 $390  \Omega^*, TR  151$ C15 $270  pF, WK  701  22$ R100 $8.2  k\Omega, TR  151$ R137 $100  \Omega, TR  151$ C16 $5  pF, WK  701  22$ R101 $2.2  k\Omega, TR  151$ R138 $6.8  k\Omega, TR  151$ C17 $4.7  pF$ R102 $10  k\Omega, TR  151$ R139 $100  \Omega, TR  151$ C18 $5  pF, WK  701  22$		680 Ω, TR 151	R128	270 Ω, TR 151			18 pF, ker., stabilit
R93				6,8 kΩ, TR 151			
R94       0,27 MΩ, TR 151       R132       8,2 kΩ*, TR 151       C9, C10       5 pF, WK 701 22         R95       0,68 MΩ, TR 151       (nast. výst. napětí)       C11       22 pF         R96       2,2 kΩ, TR 151       R133       3,3 kΩ, TR 151       C12       5 pF, WK 701 22         R97       330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)       R134       8,2 kΩ, TR 151       C13       3,3 pF         R98       12 kΩ, TR 523 (6 W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex		•					15 pF
R95       0,68 MΩ, TR 151       (nast. výst. napětí)       C11       22 pF         R96       2,2 kΩ, TR 151       R133       3,3 kΩ, TR 151       C12       5 pF, WK 701 22         R97       330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)       R134       8,2 kΩ, TR 151       C13       3,3 pF         R98       12 kΩ, TR 523 (6 W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R96       2,2 kΩ, TR 151       R133       3,3 kΩ, TR 151       C12       5 pF, WK 701 22         R97       330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)       R134       8,2 kΩ, TR 151       C13       3,3 pF         R98       12 kΩ, TR 523 (6 W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * - nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex			R132	8,2 kΩ*, TR 151			
R97       330 Ω*, TR 151 (470 Ω, TP 011)       R134       8,2 kΩ, TR 151       C13       3,3 pF         R98       12 kΩ, TR 523 (6 W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * - nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R98       12 kΩ, TR 523 (è W)       R135       2,2 kΩ, TR 151       C14       5 pF, WK 701 22         R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω*, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * - nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R99       390 Ω, TR 152       R136       390 Ω, TR 151       C15       270 pF, WK 714 13         R100       8,2 kΩ, TR 151       R137       100 Ω, TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R100       8,2 kΩ, TR 151       R137 $100 \Omega$ , TR 151       C16       5 pF, WK 701 22         R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139 $100 \Omega$ , TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R101       2,2 kΩ, TR 151       R138       6,8 kΩ, TR 151       C17       4,7 pF         R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R102       10 kΩ, TR 151       R139       100 Ω, TR 151       C18       5 pF, WK 701 22         R103       1 kΩ, TR 151       R140       * – nastavení $U_1$ C19       18 pF         R104       10 kΩ, TR 151       R141       39 Ω, TR 507 (6 W)       C20       2,2 nF, styroflex							
R103 1 kΩ, TR 151 R140 *- nastavení $U_1$ C19 18 pF R104 10 kΩ, TR 151 R141 39 $\Omega$ , TR 507 (6 W) C20 2,2 nF, styroflex							
R104 10 k $\Omega$ , TR 151 R141 39 $\Omega$ , TR 507 (6 W) C20 2,2 nF, styroflex							
== == ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( ( (							
אווע האון אווע האווע האווע האווע האווע הא							
	H105	680 Q, IP 011	H142	220 Ω, TR 152		C21	30 pF, trimr





Obr. 13. Rozmístění součástek a deska Q124 s plošnými spoji (obvody synchronizace, kalibrátor, zdroj +21 V, -10 V). Odpor R71 má být správně označen R137

C22 C23	2,2 nF 100 nF	C58 C59	100 pF* 2,2 pF	D22 až D27 D28 až D36	KY130/1000 KZZ74
C24	100 pF	C60, C61	10 μF/15 V, TE 984	Tranzistory	
C25	100 nF	C62	10 nF	T.1, T2	KF521
C26	100 pF	C63	10 μF/15 V, TE 984	T3 až T8	KC507
C27	50 μF/35 V	C64	1000 μF/10 V, TE 982	T9	KF504
C28	100 nF	C65, C66	$2 \times 500 \mu\text{F}/35 \text{V}$ , TE 986	T10, T11	KSY21 (KC508)
C29	120 pF	C67, C68	$2 \times 100  \mu \text{F} / 350  \text{V}$	T12	KF504
C30, C31	kmitočtová kompenzace		TC 445 (TC 519a)	T13 až T17	KC507
C32	5 μF/250 V	C69	5 μF/250 V, TE 991	T18, T19	KSY62B
C33	5 pF, WK 701 22	C70	2 × 100 μF/350 V, TC 445	T20	KC507
C34	15 pF	C71	2 μF/450 V, TC 993	T21, T22	KF504 (chladič)
C35	3,3 nF	C72	20 μF/35 V, TC 986	T23	TR15 (KSY81)
C36	-20 μF/6 V, TE 981	C73	5 μF/250 V, TE 991	T24	KF517
C37	10 nF	C74	200 μF/70 V, TE 988	T25	KF521
C38	100 nF	C75	100 μF/10 V, TE 003	T26	KC508
C39	100 μF/10 V, TE 003	C76, C77	100 nF	T27	KC507
C40	20 μF/6 V, TE 981	C78, C79	100 μF/10 V, TE 003	T28	TR15 (KSY81)
C41	10 nF	C80	47 pF	T29	KC507
C42	27 pF	C81	50 μF/35 V	T30	KF507
C43	10 μF/15 V, TE 984	Tlumivky (na	feritových toroidních jádrech)	T31	KF517
C45	100 pF	TI1, TI2	15 $\mu$ H (mat. NO5, $\emptyset$ 6)		
C46	50 μF/35 V, TE 986	TI3	20 μH (mat. N1, Ø 4)	Přepínače	lanatat a avatasi
C47	33 pF \ kompenzace kmitočtové		20 μπ (παι. 141, \$2.4)	Př1, Př2 Př3	Isostat s aretací
C48	39 pF } charakteristiky	Diody		Př4	Isostat bez aretace WK 533 10
C49, C50	47 pF J zesilovače X	_ D1, D2	KA206	Př5	
C51	50 μF/35 V, TE 986	D3	KZZ71	Př6	Isostat bez aretace WK 533 24
C52	1 μF/15 V, TE 984	D4, D5	KZZ74	Př7	WK 333 24
C53	0,15 μF, TC 171	D6, D7	KA206	Př8	WK 533 08
C54	100 μF/10 V, TE 003	D8	KZZ76	Př9	WK 533,52 2 × 18 poloh,
C55	10 μF/15 V, TE 984	D9 až D12	KA206	113	popř. raději 2 × 20 poloh
C56	1 μF, TC 279	D13 až D16	KY132/80		
C57	10 nF, TC 279 1 %	D17 až D21	KY130/150	Obrazovka	7QR20

# Vysokofrekvenční rozmítaný generátor

#### Ing. Miroslav Horáček

Závady ve vysokofrekvenčních obvodech např. televizního přijímače jsou bez vhodného měřicího vybavení velmi těžko lokalizovatelné. Na stránkách našich časopisů bylo sice uveřejněno několik zapojení vf woblerů (např. [1], ]2]), jejich konstrukce však není pro méně zkušené pracovníky jednoduchou záležitostí. V tomto článku upozorňuji amatérskou veřejnost na námět ke stavbě přístroje, který se sice nevyrovná Polyskopu, přesto ale lze s jeho pomocí odhalit většinu závad vstupních dílů a obrazových mezifrekvenčních částí běžných černobílých a barevných televizorů a po doplnění značkovacem a kalibrovaným děličem jej lze úspěšně použít i ke sladění uvedených obvodů.

#### Princip činnosti

Srdcem a zároveň nejnáročnější částí každého rozmítače je periodicky přeladovaný vf generátor, jehož stavbu si usnadníme nenáročnou úpravou sériově vyráběných kanálových voličů, kterými jsou osazovány všechny moderní televizory. Možnost plynulého ladění těchto dílů ss napětím je dána aplikací kapacitních diod (varikapů).

Jak známo, obsahuje každý televizní tuner místní oscilátor, kmitající obvykle o mezifrekvenční kmitočet "výše", než je kmitočet přijímaného signálu. Při přeladování voliče je tedy souběžně přeladování jeho oscilátor. Odebíráme-li vhodným způsobem jeho vf signál a zavedeme-li na příslušný oscilátorový varikap periodické rozmítací napětí nízkého kmitočtu

(sinusové, pilovité), máme tím k dispozici zdroj rozmítaného vf napětí.

Úpravy byly realizovány u výprodejních kanálových voličů TESLA 6 PN 380 09 a maďarských tunerů "KOMBI". Protože prvý typ voliče vyráběla TESLA Orava v licenci německé firmy Hopt, budeme ho v dalším textu zkráceně nazývat "Hopt".

Z těchto upravených ladicích jednotek byl sestaven přípravek, koncipovaný jako doplněk osciloskopu, tj. bez vlastní zobrazovací jednotky. Signál přípravku lze použít ke kontrole obrazových mf zesilovačů a vstupních jednotek pro 3. TV pásmo. VHF a celé pásmo UHF. Jak bylo v úvodu podotknuto, jedná se pouze o námět ke konstrukci; popisovaná verze vznikla z naléhavé potřeby zdroje uvedených kmitočtů a nikoli jako výsledek snahy o optimální řešení z hlediska technického. Dokonalejší úpravy a varianty jsou samozřejmě možné.

#### Úpravy jednotlivých tunerů

Účelem zásahů do zapojení je přeladit pásma místního oscilátoru a vyvést jeho vf energii. Ke slaďování vstupních dílů televizorů potřebujeme kmitočty přijímaného TV pásma (např. pro 3. pásmo VHF 170 až 230 MHz, pro UHF 470 až 860 MHz). Původní kmitočet oscilátoru musíme proto snížit o mezifrekvenční kmitočet.

Při úpravě výstupu signálu z oscilátoru se snažíme využít směšovacího tranzistoru jako oddělovacího stupně (a vyloučit tak vliv změn zátěže na oscilátor). V kolektorovém obvodu směšovače je však zapojena polovina pásmové propusti, která propouští pouze rozdílový mezifrekvenční kmitočet – tu musíme vyřadit z činnosti.

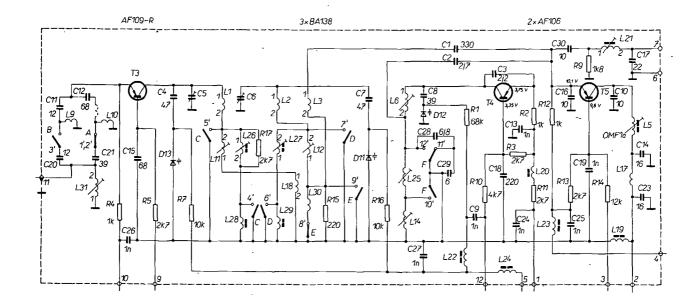
Kmitočty 170 až 230 MHz a 470 až 860 MHz odebíráme přímo z upravených oscilátorů voličů "Hopt" a "Kombi". Kmitočtové pásmo asi 30 až 40 MHz (pro slaďování obrazových mf zesilovačů) získáme smísením pevného kmitočtu např. 200 MHz s rozmítaným kmitočtem 165 ±5 MHz. Přivedeme-li tyto kmitočty na směšovač voliče "Hopt" (viz dále), obdržíme na výstupu mj. jejich rozdíl, který činí 35 ±5 MHz.

Ke snazšímu sledování dále popisovaných úprav jsou na obr. 1 až 5 uvedena zapojení a rozložení součástek uvedených voličů.

#### Kanálový volič "Hopt"

U tohoto typu voliče se přepínají jednotlivá TV pásma mechanicky posuvnou kontaktní lištou, ovládanou vačkou ladicího potenciometru. Volič je určen pouze pro pásma VHF a byl to první plynule přeladitelný typ tuzemské výroby. Byly jím osazeny televizory Karolína, Orava 235 až 237, Aramis aj.





Obr. 1. Schéma zapojení kanálového voliče TESLA 6 PN 380 09 ("Hopt")

K dosažení co největší provozní spolehlivosti odstraníme přepínací lištu s mechanickými kontakty a místní oscilátor přepojíme trvale do polohy odpovídající 3. TV pásmu (připájením kousku měděné fólie na kontaktní plošky F'–12, obr. 1 a 2).

Další úpravy (obr. 1 a 2): tranzistor T4 využijeme jako rozmítaný oscilátor, T5 jako směšovač. Vstupní vf zesilovač T3 zůstává nevyužit. Musíme provést tyto úkopy.

- a. Odstranit z kolektorového obvodu tranzistoru T5 kondenzátory C14 a C23 a kolektor propojit přímo s vývodem 2 kouskem izolovaného lanka (tj. zkratovat L5 a L17). Tím je vyřazen filtr OMF a výstup je tedy širokopásmový.
- Odpojit C17 a zkratovat L21 (původní vstup pro tuner UHF se tím přemění na širokopásmový vstup směšovače).
- c. Odstranit C1 (330 pF).
- d. Kondenzátor C2 (2,7 pF) nahradit kondenzátorem s kapacitou 10 pF.
- e. Kondenzátor C30 (10pF) nahradit kondenzátorem s kapacitou 390 pF.
- f. Snížit kmitočet oscilátoru zvětšením počtu závitů cívky L6 o přibližně 1,5 závitu.

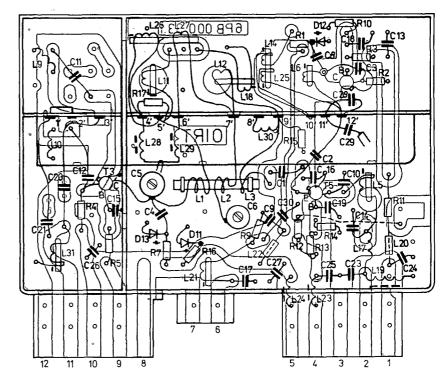
Nakonec odstraníme původní ladicí potenciometr a získáme kompaktní stíněnou jednotku VHF oscilátoru + směšovaće, na kterou budeme dále pohlížet jako na "černou skříňku" s těmito vývody (viz. obr. 2):

٠.	J1. 2.j.	
1,	4 (propojit zvenčí) + 10 \	/ (napájení),
7	vstup	směšovače,
2		výstup VHF.

#### Kanálový volič "Kombi" díl UHF

Schéma je na obr. 3, rozložení součástek na obr. 4. Na této desce využijeme pouze tranzistoru T5, který v původním zapojení pracuje jako samokmitající směšovač UHF. Musíme:

 a. Odstranit původní střední vodič rezonátoru L38a nahradit jej provedením podle obr. 5. Kmitočet oscilátoru se tím sníží o 30 až 40 MHz.



Obr. 2. Rozložení součástek a obrazec plošných spojů voliče TESLA 6 PN 380 09

- b. Odstranit odpor R32 a kondenzátor C65.
- Přívodní kolíky 18, 21 zablokovat keramickými kondenzátory 10 nF/40 V na kostru.
- d) Signál oscilátoru odebírat z emitoru tranzistoru T5 přes oddělovací kondenzátor 1 nF (nejlepší je použít diskový bezvývodový; není-li k dispozici, použít keramický s co nejkratšími přívody). Tento kondenzátor připájet ze strany spojů přímo na emitor a signál z něho dále vést souosým kablíkem.

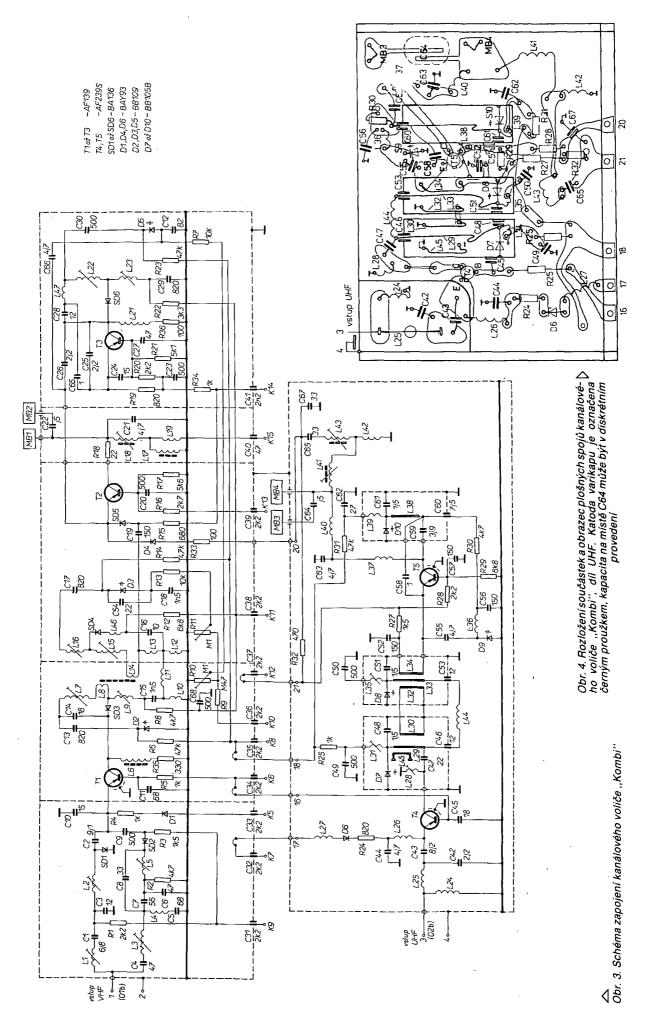
Jednotka oscilátoru UHF, která tímto vznikne, má tyto přívody:

/8 ...... U<sub>lad,</sub> //1 .....+10 V (napájecí napětí).

#### Kanálový volič "Kombi" díl VHF

Schéma je na obr. 3, rozložení součástek na obr. 6. Tuto část upravíme na zdroj neproměnného kmitočtu 200 MHz, který využijeme k výrobě kmitočtů 30 až 40 MHz smísením s rozmítaným signálem voliče VHF...Hopť", jak bylo vysvětleno dříve.

vydajenie k vyrobe kintoctu 30 az 40 km²z smísením s rozmítaným signálem voliče VHF "Hopt", jak bylo vysvětleno dříve.
Obvod oscilátoru VHF (tranzistor T3) zůstává nezměněn. Signál odebíráme přes tranzistor T2 (v původním zapojení směšovač VHF a pomocný mf zesilovač UHF), který bude pracovat jako oddělovací stupeň. Jeho výstup upravíme na širokopásmový odstraněním cívky L19 a kondenzátoru C21. Signál odebíráme přímo z měrného bodu MB1. Kromě toho odpojíme kondenzátor C19 a diodu D4.



Jednotka oscilátoru 200 MHz má kromě výstupu MB1) tyto přívody: K13,K14 (propojit zvenčí)

..... 10 V (napájení),

#### Propojení upravených bloků a popis činnosti

Schéma zapojení rozmítaného generátoru je na obr. 7. Protože odebíraný proud celého zařízení není při napájecím napětí 10 V větší než 25 mA, lze volit zapojení zdroje co nejjednodušší. Střídavého napětí sekundárního vinutí I se využívá rovněž k vodorovnému vychylování paprsku (lze ho přivést přímo na nesymetricky

zapojené horizontální vychylovací destičky osciloskopu, který nemá vyveden vstup zesilovače X – proto tak vysoké vychylovací napětí).

Protože při použitém způsobu rozmítání sinusovým průběhem 50 Hz se snímaná křívka zobrazí na stinítku osciloskopu dvakrát, je v zapojení použit člen *RC* (P1, C2), označený "FÁZE", kterým lze oba průběhy posunout tak, že se navzájem překrývají.

Zdroj ss napětí má dvě části - zdroj +10 V (pro napájení upravených jednotek), stabilizovaný Zenerovou diodou D2, a zdroj ladicího napětí asi +30 V, stabilizovaný teplotně kompenzovaným integrovaným obvodem MAA550.

Stejnosměrné ladicí napětí, určené polohou běžce potenciometru P2, je "podlo-

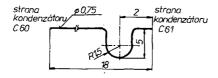
ženo" střídavým rozmítacím napětím, které je odebíráno ze sekundárního vinutí II re je odebírano ze sekundarnino vinúti II  $(U_{\rm ef}$  je asi 10 V). Jedná se v podstatě o sériové spojení střídavého a stejnosměrného zdroje. Potenciometrem P2 (označeným " $f_{\rm o}$ ") nastavíme požadovaný kmitočet generovaného signálu s potenciometrem P3 (ozn. " $\Delta f$ ") zajistíme jeho periodické rozladování v rytmu 50 Hz o  $\pm \Delta f$ . V dolní poloze běžce potenciometru P3 je střídavé rozmítací papětí pulově ru P3 je střídavé rozmítací napětí nulové a přístroj lze použít jako jednoduchý signální generátor.

V poloze / přepínače Př je napájecí napětí +10 V přiváděno na díl VHF voliče "Kombi" a přes diodu D3 na díl "Hopt". Trimrem P4 nastavíme kmitočet asi 200 MHz, který je veden do směšovače voliče "Hopt". Na výstupu 1 lze odebírat směšovací produkty, ze kterých si selektivní obvody OMF vyberou rozdílové

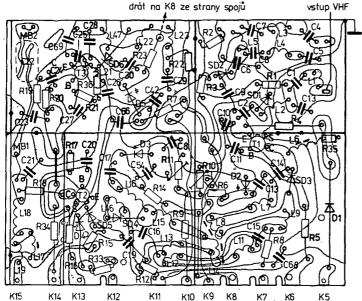
složky

V poloze 2 je napájen pouze díl "Hopt" dioda D3 zabraňuje průchodu napájecí-ho napětí na díl VHF "Kombi". Z výstupu 1 lze odebírat kmitočty 170 až 230 MHz.

Poloha 3 - v činnosti je díl UHF "Kombi" – na výstupu 2 jsou k dispozici kmitočty v pásmu 470 až 860 MHz.



Obr. 5. Upravený rezonátor. Materiál: drát Cu o Ø 0,75 mm



Obr. 6. Rozložení součástek a obrazec plošných spojů kanálového voliče "Kombi", díl VHF. Katoda je označena žlutým proužkem; dioda D1 může chybět (propojení drátem), kapacita na místě C22 může být v diskrétním provedení

## K15 K14 K13 K12 К9 K8 K5

výstup 200 MHz KY701 U<sub>lad.</sub> KZ260/10 MAA550 VHF dil R1 5k6 KY704 D3 KOMBI +10 V .+nv R2 18k ا 30 vstup směšovače D2 M47 0,1 A 本 HOP1 C5 10M 50V C2 C1 u, 220 V M1 vstup x oscilo-skopu UHF dil výstup 12 II 10 V *C5* 100 KOMBI 10n

Obr. 7. Schéma zapojení rozmítaného generátoru

#### Závěr

Protože vf napětí, dodávané místním oscilátorem, není v celém pásmu přeladitelnosti stálé, bude se poněkud měnit i napětí výstupního rozmítaného signálu. Chybu měření, která tím vzniká, je možno zmenšit nastavením jen takové šířky rozmítaného pásma, která je nezbytná k zobrazení snímané křivky; např. při snímání amplitudové charakteristiky OMF stačí šířka pásma 8 MHz. Praktické zkoušky ukázaly, že zkreslení zobrazeného průběhu je v tomto případě zanedbatelné.

Další nevýhodou popsaného zapojení je poměrně malá úroveň výstupního napětí (typické napětí ve středu pásma: 600 MHz 50 mV, 200 MHz 50 mV, 35 MHz 20 mV; vše měřeno při výstupu zatíženém odporem 75 Ω). Tím se jeho použití ome-zuje na měření aktivních obvodů.

Malý vf výkon oscilátorů je však velice příznivý z hlediska dobrého stínění vf energie. Přístroj lze bez obav použít i ke kontrole citlivosti televizoru od anténních zdířek až na katodu obrazovky (samozřej-mě po úměrném zmenšování úrovně výstupního signálu), aniž by se projevilo "prosakování" ví signálu nežádoucími cestami (např. po síťovém přívodu).

#### Literatura

- Bečka, R.: Rozmietaný oscilátor. Amatérské radio č. 3/1970, s. 92 až 96.
- Ottich, L.: Jednoduchý rozmítač. Amatérské radio č. 6/1973, s. 227 a 228.
- [3] Vomela; Franc; Oravský: Měření a nastavování televizních přijímačů. SNTL: Praha 1966, s. 29 až 52, 165 až 168. [4] Schreiber, H.: Wobbelsender. Funk-technik č. 10/1978, s. 169.
- 4123U Karolína, Predbežná dokumen-
- tácia. DPS TESLA Orava n. p.
  [6] Televízny prijímač TESLA 4 246U –
  SALERMO. Návod na údržbu a opravu. TESLA OP Praha.
- Gran, G.: Probelaufgerät für C-Dioden-Tuner. Radio, Fernsehen, Elektronik č. 4/1977, s. 125 až 126. Grob, W.: Wobbelsichtabgleichver
  - fahren für UKW-Eingangsteile. Radio, Fernsehen, Elektronik č. 4/1977, s. 127 až 129.

## ÚPRAVA HODÍN NA 24HODINOVÉ ČÍTANIE ČASU

#### Marián Machara

Hodinový integrovaný obvod MM5316 dovoľuje voľbu čítania času do 12 alebo 24 hodín. Vo väčšine štátov počítajú čas 0 až 24 hodín. Úprava (prepojenie) na číta-nie času s 24hodinovým cyklom je pomer-ne jednoduchá. Pri 12hodinovom čítaní vývod 38 ostáva nezapojený. Pri 24hodi-novom čítaní vývod 38 je potrebné spojiť novolní cham vyvod ob je ponesna spoj. na +12 V. Súčasne sa mení zapojenie vývodov 1, 2, 39, 40 ako je znázornené na obrázku 1. Diódy D1, D2 možno použiť ľubovolné typy, napr. KY130/80. Pri 12hodinovom čítaní času možno segmenty E, využiť na indikáciu dopoludňajšieho alebo odpoludňajšieho času. Tiež je možné pre túto indikáciu použiť samostatné diódy LED. Podobné je zapojenie pri použití displeja s luminiscenčným zobrazovacím prvkom IV 6, ktorý môže skúsenejší amatér umiestnit priamo do dosky plošného spoja. Zapojenie zobrazovacieho prvku IV 6 a naznačená úprava je na obr. 2. Plošný spoj je potrebné upraviť, lebo luminiscenčný zobrazovací prvok sa zasunie do plošného spoja namiesto tranzistorov KC510, do stredu dosky

Úspora súčiastok touto náhradou je značná. Odpadnú všetky spínacie tranzistory KC510 a odpory okolo nich. Luministory KC510 a odpory okolo nich. Zdinina cenčný zobrazovací prvok má žeraviace napätie 0,8 V a žeraviaci prúd 45 mA; možno ich radiť do série alebo paralelne. Stred žeraviaceho vinutia transformátora je potrebné spojiť na 0 V. Pri tejto aplikácii je ďalej potrebné navinúť nový transformátor, pretože žeravenie musí mať zvlášť svoje napájacie napätie a anódové napätie pre segmenty musi byť aspoň 16 V. Vinutie L1 (primárne) má 2100 závitov drôtu o Ø 0,15 mm. Vinutie L2 má 160 závitov drôtu o Ø 0,4 mm. Posledné vinutie L3 má 2 × 20 závitov drôtu o Ø 0,2 mm s vyvedeným stredom (pre žeravenie). Transformátor je navinutý na jadré z orientovaných transformátorových plechov El 16 x 20. Správne žeraviace napätie je potrebné nastaviť drôtovým potenciometrom R typu TP68011/E 33R. Schéma transformátora je na obr. 3.

Ak chceme šetriť energiu zdroja pri napájaní z batérií a displej je zostavený zo segmentoviek LED LQ410 alebo MAN1, môžeme vypnúť displej spojením vývodu 37 na 0 V. Pritom sa všetky časové údaje zachovajú.

Integrovaný obvod MM5316 indikuje výpadok napájenia (siete) rozdielne pri 12hodinovom a pri 24hodinovom čítaní času. Pri 12hodinovom čítaní indikujú výpadok (neprávny časový údaj na disple-

ji) segmenty EF, zapojené na vývodoch 1, 40, ktoré svietia prerušovaným svitom v rytme 1 Hz, bud segment E alebo F podľa toho aký čas sa zobrazí na displeji (dopoludňajší, odpoludňajší). Po nasta-vení správneho času ostane jeden zo segmentov trvale svietiť. Indikácia výpadku siete pri 24hodinovom čítání čásu je zložitejšia. Indikácia je rozdielna podľa intervalu svitu segmentov. Segmenty C, F svietia prerušovaným jasom do 10 hodín po výpadku ak v tejťo dobe neboli nastavené na správny čas. Segment C ostane svietiť prerušovaným jasom ďalej, viac ako 10 hodín, ale menej ako 20 hodín a svieti segment G po dobu viac ako 20 hodin.

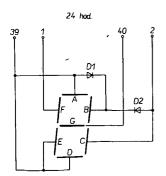
Zapojenie s integrovaným obvodom MM5316 má 7 ovládacích tlačítiek. Ich vzájomná kombinácia umožní ešte rozšíriť možnosti ovladania

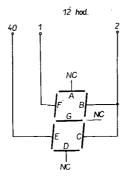
- 1 Tlačítko S6 (vývod 33) nastavenie minút. (Platí aj pre nastavenie
- Tlačítko S7 (vývod 34) nastavenie hodín.
- Tlačítko S1 (vývod 24) vypnutie budíka na 6-7 minút, možno opakovať po dobu 59 minút
- Tlačítko S2 (vývod 26) vypnutie budíka na 24 hódín.
- Tlačítko S4 (vývod 32) zobrazenie sekúnd na displeji.
- Tlačítka S4, S7 súčasne (vývody 32, 34) - stop čas a nulovanie sekúnd.
- Tlačítko S5 (vývod 31) zobrazenie
- budiaceho času na displeji. Tlačítko S3 (vývod 30) zobrazenie
- čítania dolu na displeji.

  9 Tlačítko S3, S6 (vývody 30, 33) –
  nastavenie čítača dolu po minúte.

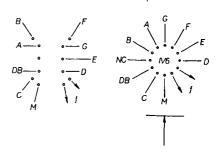
  10 Tlačítko S4, S6, S7 súčasne (vývody
- 32, 33, 34) displej se prestaví na 12:00 pri 12hodinovom čítaní času. displej se prestaví na 00:00:00 pri
- 24hodinovom čítaní času.

Čítač dole (sleep timer), vývod 27 na schéme označený bodom RA môže byť využitý na vypnutie malého spotřebiča v intervale 00 až 59 minút. Predvoľba času je možná tlačítkami S3, S6 súčasne. Čítač číta čas smerom dole, tj. 59, 58, 57 až dosiahne hodnoty 00 minút. Vtedy pripojený spotrebič (pomo-cou relé) vypne. Ostatné funkcie ostanú samozrejme zachované. Opätovné nastavenie prévedieme tlačítkami S3, S6 (znovunastavením).

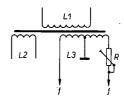




Obr. 1. Zapojenie 1. číslice (desiatky hodín) pri 12 a 24 hodinovom čítaní času s IO MM5316N



Obr. 2. Zapojenie zobrazovacieho prvku IV6 a jeho pripojenie do dosky 013



Obr. 3. Zapojenie transformátora

Záverom chci napísať, že článok odpovedá na mnohé otázky čitateľov a nadväzuje na túto tématikú uverejnenú v AR 4/80.



Všechny aktivní součástky, které jsou zapotřebí pro stavbu rozhlasového přijímače s rozsahem středních a velmi krátkých vln, jsou sloučeny do jednoho společného čipu integrovaného obvodu LM1868, který byl uveden na trh výrobcem National Semiconductor. Obvod je vhodný pro použití zvláště v přijímačích se síťovým a bateriovým napájením a v několikakanálových přijímačích. V přijímačích s hodinami jej lze používat spolu s hodinovým integrovaným obvodem MM5402 stejného výrobce. Dynamika vstupního signálu může být až 70 dB. Obvod se napájí napětím 4,5 až 15 V. Při napětí 9 V je ní výstupní výkon 700 mW na zatěžovací impedanci 8 Ω. Součástka je v plastickém pouzdru s 20 vývody.

Podle podkladů National Semiconductor

Sortiment převodníků analogově číslicových pro 3 1/2 místné zobrazení jednotky s kapalnými krystaly, světelnými diodami, plynem plněnými výbojkami, fluoroscenčními a žárovkovými zobrazovači rozšiřuje výrobce Teledyne Semiconductor o další nové typy. K dosud dodávaným převodníkům 8750 (s paralelními výstupy BCD) pro všechny druhy zobrazovačů, 8751 s multiplexními výstupy BCD rovněž pro všechny druhy zobrazovačů, 7106 pro zobrazovače s kapalnými krystaly 7107 pro zobrazovače se světelnými diodami přibývá nové provedení převodníku A/D 7126 pro zobrazovače s kapalnými krystaly s malým příkonem, 7116 pro zobrazovace LCD v přídržném zapojení, 7117 pro zobrazovače se světelnými diodami v pří-držném zapojení s MC14433 s multiplax-ními výstupy BCD pro všechny druhy zobrazovačů.

Podle firemních podkladů Teledyne Semiconductor

## FOTOGRAFICKÁ SÚŤAŽ na počesť VII. zjazdu Zväzarmu

Ústredný výbor Zväzarmu v spolupráci so Zväzom českých fotografov a Slovenským zväzom fotografov vyhlasuje celoštátnu fotografickú súťaž na počesť VII. zjazdu Zväzarmu

Cieřom súřaže je - v súlade s úlohami a zámermi obsiahnutými v jednotnom systéme brannej výchovy obyvateľstva, uznesení VI. zjazdu Zväzarmu a v záveroch XVI. zjazdu KSČ – popularizovať poslanie a mnohostrannú činnosť zväzarmovskej organizácie, predovšetkým jej základných článkov.



#### Štatút súťaže:

- 1. Profesionáli a amatéri sa budú hodnotiť oso-
- 2. Súťaž má dve kategórie: a) čiernobiela fotografia (pozitívne vyhotovenie, formát výlučne 18 × 24 cm), b) farebné diapozitívy.

V oboch kategóriách možno súťažiť maximálne s dvadsiatimi jednotlivými, eště neuverejnenými fotografiami (lesklými), resp. diapozitívmi. Pripúšťajú sa aj seriály, avšak každý môže tvoriť najviac päť

- 3. Do hodnotenia budú zaradené tie súťažné práce, ktoré autori zaštú do 15. septembra 1983 na . adresu: ÚV Zväzu českých fotografov, Kalininova 43, 130 00 Praha 3, s označením "Fotosúťaž Zväzarmu".
- 4. Čiernobiele fotografie musia byť na rube označené menom a úplnou adresou autora, údajmi o mieste a čase zhotovenia záberu a stručným popisom jeho obsahu s poznámkou, či ide o profesionála alebo amatéra. Farebné diapozitívy v rámčekoch 5 × 5 a 7 × 7 cm (u väčších formátov sa rámček nevyžaduje) musia byť uložené po jednom v obálkach a označené rovnakým spôsobom ako čiernobiele snímky,
- 5. Prevzatie prác zaslaných do súťaže usporiadateľ každému autorovi písomne potvrdí.
- 6. Usporiadateľ vráti do dvoch mesiacov účastníkom súťaže tie práce, ktoré neboli ocenené ani za príslušnú úhradu ponechané v archíve ÚV Zväzarmu. Ocenené snímky sa stávajú majetkom ÚV Zväzarmu.
- 7. Usporiadateľ súťaže si vyhradzuje právo pripraviť z vyhodnotených fotografií výstavu, ocenené snímky publikovať a ďalšie vybrané neocenené snímky si ponechať na prípadné neskoršie použitie (samozrejme za úhradu a pri zachování autorských
- 8. Vyhlasovatelia súťaže nepreberajú zodpovednosť za stratu či poškodenie zásielok pri doprave.
- 9. Zo súťažných prác nasnímaných nie skôr ako v roku 1980 – musí byť zrejmé, že ide o činnosť či akcie Zväzarmu.
- 10. Pri hodnotení porota zvýhodní tie fotografie a diapozitívy, ktoré budú z nasledujúcich tematických oblastí:
- a) aktívny podiel Zväzarmu a zväzarmovcov na rozvoji a obrane socializmu

politickovýchovná práca základných organizácií

besedy, výstavy, práca s mladými řuďmi, výchova v duchu revolučných a bojových tradícií.

- budovanie materiálnotechnickej základne Zväzarmu, pomoc národnému hospodárstvu,
- Zväzarm a 1. máj,
- spolupráca Zväzarmu s brannými organizáciami socialistických krajín v brannotechnických a športových odvetviach:
- b) realizácia štátnych úloh Zväzarmu:
- príprava obyvateľstva na civilnú obranu,
- činnosť klubov dôstojníkov a práporčíkov v zálohe:
  - c) brannotechnické odbornosti:



- rádiový orientačný beh,
- poľný deň rádioamatérov
- práca s mládežou v rádiokluboch a hifikluboch Zväzarmu,
- modelárstvo (všeobecne, všetky odvetvia), práca a činnosť modelárov (príprava modelov,
- súťaže). - práca žien v týchto odbornostiach
- mládež a zväzarmovská brannotechnická činosť, oddiely mládeže;
- d) ostatná záujmová branná činosť.
- potápačstvo a branné vodáctvo,
- život v prírode, základná branná príprava, branné tábory mládeže.
- kynológia (ženy, mládež),
- strelectvo (ženy, mládež).
- 11. Súťažné práce posúdi porota menovaná ústrednými výbormi vyhlasovateľov súťaže. Porota môže navrhnúť niektorú z cien neudeliť, alebo ceny rozdeliť inak než je stanovené.



**ČASOPIS PRO ELEKTRONIKU** A AMATÉRSKÉ VYSÍLÁNÍ ROČNÍK XXXI/1982 KONSTRUKČNÍ PŘÍLOHA

#### **OBSAH**

Svazarm v roce 1983	1
Přijďte se podívat	3
Dobrý příklad z Příbrami	6
Soutěže a ankety redakce AR v roce 1983	7.
Mikropočítačový systém VSS808	8
Čo s elektronickými hodinami?	31
Běda, vidím vítězství	32
Číslicový měřicí přístroj	33
Lavinové generátory	42
Subminiaturní anténa a vf	
předzesilovač pro VKV	51
Signální generátor 0,1 až 110 MHz	57
Osciloskop 20 MHz	69
Vysokofrekvenční rozmítaný generátor	75
Úprava hodín na 24hodinové čítanie času	79
Fotografická súťaž na	
počesť VII. zjazdu Zväzarmu	80

12. Ceny sa budú udelovať takto:

a) za snímky spĺňajúce kritériá uvedené v bode 10, kategória čiernobielej fotografie (pozitívy 18 × 24 cm):

	Kčs
■ jedna 1. cena	1500,-
■ dve 2. ceny po	1200,
■ tri 3. ceny po	1000,-
desať uznaní s odmenou po	300,-
Kategória farebných diapozitívov	
■ jedna 1. cena	2000,-
■ dve 2. ceny po	1750,-
■ tri 3. ceny po	1500,-
desať uznaní s odmenou po	500,-
<li>b) za ostatné snímky:</li>	
v kategórii čiernobielej fotografie:	
■ jedna 1. cena	1000,-
■ jedna 2. cena	750,-
■ dve 3. ceny po	500,-
■ päť uznaní s odmenou po	200,-
v kategórii farebných diapozitívov:	
■ jedna 1. cena	1250,-
■ jedna 2. cena	1000,-
■ dve 3. ceny po	750,~
■ päť uznaní s odmenou po	300,-
Ceny, pokiaľ ide o ich výšku a p	očet, dostanú

práve tak profesionáli ako aj amatéri. Autori prác ocenených 1.-3. cenou prevezmů okrem finančnej odmeny aj diplom.

13. Vyhlásenie výsledkov súťaže spojené s odovzdaním cien sa uskutoční do 11. novembra 1983. Nevyzdvihnuté ceny dostanú autori poštou.

#### Konstrukční příloha časopisu Amatérské radio

Vydává ÚV Svazarmu ve Vydavatelství NAŠE VOJSKO, Vladislavova 26, 113 66 Praha 1, tel. 26 06 51–7. Šéfredaktor ing. Jan Klabal, zástupce šéfredaktora Luboš Kalousek, OK1FAC. Redakční rada: RNDr. V. Brunnhofer, OK1HAQ, V. Brzák, OK1DN, K. Donát, OK1DY, V. Gazda, A. Glanc, OK1GW, I. Harminc, OK3UQ, M. Háša, Z. Hradiský, P. Horák, J. Hudec, OK1RE, ing. J. T. Hyan, ing. J. Jaroš, doc. ing. dr. M. Joachim, OK1WI, ing. F. Králík, RNDr. L. Kryška, J. Kroupa, ing. E. Mocik, OK3UE, V. Němec, RNDr. L. Öndriš, ČSc., OK3EM, ing. O. Petráček, OK1NB, ing. F. Smolík, OK1ASF, ing. E. Smutný, V. Teska, doc. ing. J. Vackář, CSc., laureát st. ceny KG, J. Vorlíček, ing. J. Zima. Redakce Jungmannova 24, 113 66 Praha 1, tel. 26 06 51–7, ing. J. Klabal I. 354, L. Kalousek, OK1FAC, ing. P. Engel, A. Hofhans I. 353, ing. A. Myslík, OK1AMY, P. Havliš, OK1PFM, I. 348, sekretariát M. Trnková I. 355. Cena výtisku 10 Kčs. Rozšířuje PNS, v jednotkách ozbrojených sil Vydavatelství NAŠE VOJSKO, administrace Jungmannova 24, 113 66 Praha 1! Objednávky do zahraničí vyřizuje PNS, vývoz tisku, Jindřišská 14, Praha 1. Tiskne NAŠE VOJSKO, n. p., závod 08, 162 00 Praha 6-Liboc. Vlastina 710.

Tiskne NAŠE VOJŠKO, n. p., závod 08, 162 00 Praha 6-Liboc, Vlastina 710. Za původnost a správnost příspěvku ručí autor. Dáno do tisku v květnu 1981. Číslo indexu 46 043. ISSN 0322-9572.

Tato konstrukční příloha má podle plánu vyjít do 31. 12. 1982. © Vydavatelství NAŠE VOJSKO, Praha, 1982